المسلكة العربية السعودية جامعة أم القسوى كلية التربيسة \_ قسم الفيزياء

دراسيات على الترمو متر البلاتيني

اعداد الطالب ياسسر عداللـــه شـــــــا ووش

7.31-7.312

ON - CLAOSTIAN CHARLES

# 

# " كلمة شكر "

الىكل من ساهم وساعد في اعسداد هذا البحث من اعناء هيئة تدريس وفنيسن واداريسن وأخسس بالشكر استاذى الدكتور/ زكريا الحاج علسى الذى لم يدخسر جهدا في اظهار هذا البحسيبهذه العسورة سائلا المولسى التوفيسق والسسداد .

# 

صفحية	
1	الغرض من حلقــة البحث
	مقاييس درجية الحبرارة
*	۱_۱ مقياس درجة الحرارة ١_١
۲	١_٢ المقياس المطلق لدرجة الحرارة ٢٠٠٠٠
٤	1_7 المقياس العمل الدولي لدرجات الحسرارة
	الترمومتر البلاتيني العياري
1	١_٢ معايرة الترموستر البلاتيني ٢٠٠٠٠٠
. ) •	۲_۲ مقياس الترمومتر البلاتيني ٢٠٠٠٠٠
11	٣_٢ تعيين درجة الحرارة بالترموستر البلاتيني
18	٢_ وصف الترموستر البلاتيني ٢٠٠٠٠٠
17	٢_ه طرق قياس المقارمة ٢_٥٠٠٠٠٠٠
11	٢_٢ الترموسترات البلاتينية للأغراض الصناعيسة
	أجهزة تحقيق بعض النقط الثابتة
۲.	٣_١ النقطة الثلاثية للما ١_٣
11	٣_٢ نقطة تجمد الجليد ٢_٣
77	٣_٣ نقطة غليان الما و ونقطة غليان الكبريت ٠٠
	دراسة عملية على ترمومتر بلاتيني
40	٤_١ تعيين مقاومة الترمومتر عد نقطة تجمد الجليد
13	٤_٢ تميين مقاومة الترموستر عد نقطة غليان الماء
44	٤_٣_ تحليل النتائــــج
Υŧ	٤_٤ ملاحيظات عمية
Y٦	الراجع الاجنبيسة
٧٨	الواجع العربوسة

# الغــرض من حلقـــة البحــث:

Temperature Scales

مقاييس درجية الحرارة

#### ا \_ ١ مقياس درجة الحرارة:

من المعلوم انه لا يسد من وضع مقيا سلقيا س أى مقدار فيزيائى وعلى سبيل المثال اذا أردنا قياس طول معسين فاننا نستخدم مقياسا مقسما الى اجسزا متساوية كالمتر المقسم الى مليمترات وبالمثل فاننا نحتاج الى مقيا سلقيساس درجة الحرارة ولكن لا يكون الامر سهلا لوضع تدرجات لدرجات الحسرارة كما هو الحال بالنسبة لتدرجات مقيا سالطول •

لواخترنا مقياس سلزيوس (المقياس المثوى) لدرجات الحرارة وحددنا الصغر لدرجة حرارة تجمد المجليد (انصهار الجليد) و ١٠٠ درجة سلزيوس لنقطة غليان الما عنت مغسط جوى عارى فكيف يمكنسا وضع تدرجات بين وخارج مدى هاتين الدرجتين للحرارة ؟ والمقياس المألوف لنسا هو التدرجات للترمومتر الزئيقسى حيثان التدرجات المتتاليسة على الساق تشسير في الحالات المثاليسة الى احجام متساوية من الزئيق ولكن لا يوجمد تبريسر نظرى لمعادلة هذه الأحجام المتساوية بتدرجات متساوية لدرجات الحسرارة ومغر سلزيوس و ١٠٠ درجة سلزيوس ولكنهما لا يتغقان بالضرورة في القراءات عد درجات الحرارة الأخرى و فالتعدد النسبي بين الزئيق والزجاج لا يتناسب طرديا مع درجة الحرارة ولكن شكل المنحنى يختلف باختلاف نوع الزجاساج المستعمل لصنع الترمومتر الزئيقي و

#### ١\_٢ المقياس المطلق لدرجة الحرارة:

اذا حسلنا على مول من غاز تنطب قعليه العلاقة التالية تحت جمسيع الظروف

حيث ٢ الضغط، ٧ الحجم ، ٣ ثابت الغاز ، ٦ درجة الحرارة على مقياس هذا الغاز المثالب، فيتم تعيين درجة الحرارة بقياس الضغط عسب ثبات الحجم أوقياس الحجم عد ثبات الضغط ، وبما أنه لا يوجمه غاز مثالب فمن الممكن اجراء القياسات على غاز عادى مع الاخمة في الاعتبار الانحسراف عن المثاليسة ونحصل على درجة الحرارة التي تكون عدها ٩ أو ٧ مساويسة للصغر ودرجة الحرارة هذه هي ( - ١٥ و ٢٧٣ ع ١٠ و٠) درجة سلزيوس ٠

ومفهوم آخر لهذا المقياس المطلق هو مقياس الديناميكا الحسرارية الذى ادخله كلفسن Kelvin حيث هو النسبة بين درجستى الحرارة التى تعمل بينهما آلسسة حسرارية مثاليسة على دورة كارنسو بأنها مساوية للنسبة بين مقدار الحسسرارة المحتصمة مها ومقدار الحرارة المردودة مها أى أن :

$$\frac{T}{T_Q} = \frac{Q_A}{Q_R}$$

حيث آ هىدرجة حرارة الستودع الذى يزود الآلة بالحرارة  $T_0$ هى درجة حرارة الستودع الذى تلفظ نيسه الحرارة  $Q_R$  وباختيار  $T_0$  مساويسة للنقطة الثلاثيسة للماء نحصل على

$$T = 273.16 \frac{Q_A}{Q_R}$$

ومقيا سالديناميكا الحرارية أو مقيا سكلفن مطابق لمقياس الغاز المثالب ومرتبط بمقيا سسلزيوس بالملاقسة التالية :

T = t + 273.15

حیث آ هی درجة الحرارة على المقیاس المطلق ووحد تها كلفسن ویرمز لها بالرمز ك و درجة الحرارة على مقیاس سلزیوس ووحد تها درجة سلزیوس ویرمز لهسسا بالرمز اس ۰

ومما يجدر ذكره انه في بادئ الامر لا يوجد اتفاق دولسي على الرقسم ١٦ و٢٧٣٥ حيث تستخدم بعض الاقطار كالولايات المتحدة الأمريكية الرقم ٢٢ و٢٢٣

ولكن في علم ١٩٥٤ حسم المكتب الدولسي للمقاييس والأوزان الأمر باختيار الرقم ١٥ و ٢٧٣ بل حقيقة باختيار درجة حرارة النقطة الثلاثية للماء الم ٢٧٣ ك وتزيد درجة حرارتها بعقدار ١٠٠٠ س على درجسة انصبهار الجليد ، وبعد تثبيت النقطة الثلاثية للماء فان الترمومتر الغازى اظهر أن نقطة غليسان الماء (١٠٠٠ ± ١٠٠٠) س .

وهناك طرق خسرى متعسددة لقياس درجسة الحسرارة على المقياس المطلق لعل اهمها الطريقية التي تستخدم الاشعاع الحراري الصادر من الجسسم الاسود لرضيع مقياس لدرجات الحرارة المرتفعة •

# ١-٣ المقياس العملى الدولسى لدرجات الحرارة:

The International Practical Scale of Temperature<sup>3,4,5)</sup>

يستخدم مقياس كلفس للحسابات النظريسة فى الفيزياء الحراريسة على ٢٧٠٠٠

الرغم من ان دقسة النقطة الاسساسية لهذا المقياس لاتتعسدى ١ فى ٢٧٠٠٠

الا أن ذلك يفسى الغرض لمثل تلك الحسابات النظرية ٠

ومن جهة أخرى فاننا نسطيع أن نحدد الفرق فى درجات الحرارة بين النقطة الشلائية للما ونقطة غليان الما بدقة الفرق فى ١٠٠٠٠ وعليه فانه فى الحالات التى يفضل فيها تكرار القيعة على الدقة المطلقة كما هو الحال بالنسبة للدراسات فى الارصادات الجوية على سبيل المثال فانه من المستحسن تعريف حجم الدرجة على أساس هذا الفرق وطبيق هذا العبدا عبد وضع المقياس العمليال الدولي لدرجات الحرارة في من عام ١٩٢٧ بغرض ايجاد مقياس دقيق تكرر طابق يقسد للمستطاع للمقياس المطلق الذى كان يعرف عد ثمة بدلالة نقيطة المستطاع للمقياس المطلق الذى كان يعرف عد ثمة بدلالة نقيطة المستطاع للمقياس المطلق الذى كان يعرف عد ثمة بدلالة نقيطة المستطاع للمقياس المطلق الذى كان يعرف عد ثمة بدلالة نقيطة المستطاع للمقياس المطلق الذى كان يعرف عد ثمة بدلالة نقيطة المستطاع للمقياس المطلق الذى كان يعرف عد ثمة بدلالة بدلالة المستطاع للمقياس المطلق الذى كان يعرف عد ثمة بدلالة بدلالة المستطاع للمقياس المطلق الذى كان يعرف عد ثمة بدلالة بدلالة المستطاع للمقياس المطلق الذى كان يعرف عد ثمة بدلالة بدلالة المستطاع للمقياس المطلق الذى كان يعرف عد ثمة بدلالة بدلالة المستطاع للمقياس المطلق الذى كان يعرف عد ثمة بدلالة بدلالة المستطاع للمقياس المطلق الذى كان يعرف عد ثمة بدلالة بدلالية المستطاع للمقياس المطلق الذى كان يعرف عد ثمة بدلالة بدلالية المستطاع للمقياس المطلق الذى كان يعرف عد ثمة بدلالة بدلالة المستطاع للمقياس المطلق الما الما المطلق الما المطلق الما المطلق الما المطلق الما المطلق الما الما المستطاع الما الما المستطاع للمناس المطلق الما الما الما المسلم المستطاع المستطاع الما المستطاع الم

والحاجسة ماسة الى مثل هذا المقيساس العملسى حيثان تحقيسسة المقيساس المطلسق بواسسطة الترموستر الغازى يتطلب عناءا كبسيرا فالترموستر الغازى يتطلب عناءا كبسيرا فالترموستر الغسازى غير ملائم وشديد التعقيد ولاتكسرر قراءات بالمستوى الجيسد كما هو الحسال مع الترموستر البلاتسيني علس سبيل المشال ولكسن بالطبسع لا يمكسن استخدام الترموستر البلاتيسني لتحقيق المقياس المطلق •

القياسات على المقياس العملسى الدولس تكرر بصورة مرضية ويمكسن مقارنتها بالمقياس المطلق بفضل الجهود الكبيرة التى تبد لها المعامل المتخصصة لتحديد العلاقية بين المقياسيين بدقة عليسة ومهما يكن نوع تلك العلاقية فمن الواضح أن كل الباحثين والمهتميس بأمر قياس درجية الحرارة على المقياس العملسي يعطون نفس الرقسم لدرجية حرارة معينة واذا حدث تفاوت فان ذلك يكون في أضيق الحدود و

المقياس العملى الدولى يحدد عددا من النقط العيارية أوالثابتة Freezing points عدة نقط التجدد Fixed points وتعطى لهذه النقط قيما مبنية على افضل النتائج الستى ما التوصل اليها بالترموستر الغازى ثم يحدد الترموسترات المستخدمة فيقياس درجات الحرارة على هذا المقياس وهي الترموستر البلاتيسني، الازدواج الحراري والبيروستر الضوئي وأخيرا يحدد المعادلات الرياضية التي تستخدم في حساب درجات الحرارة من قراءة هذه الترموسترات و

وعدما طور المقياس العمليال ولي في عام ١٩٤٨ تم اعتماد النقسط المياريسة التالية ودرجات الحسرارة المعطاة لها:

نقطة غليان الاكسجين \_\_٩٧ و ١٨٢ س تحتضغط جوى عارى النقطة الثلاثية للما • ١٠٠ س

عیاری	ٔ جوی	ضغط	تحت	۱۰۰ فس	نقطة غليان الماء
44	66	66	66	٢و٤٤٤ س	نقطة غليان الكبريت
46	44	66	44	المو ۱۲۰ مس	نقطة تجمد الغضة
66	66	66	44	۱۰۲۳ س	نقطة تحمد الذهب

في علم ١٩٦٠ صدرت توصيات ببعيض التحسينات الفنيسة من بينها استخدام نقيطة تجميد الخارصيين Zinc freezing point عده ٥٠٥و ١٩٠٩ س كتقطة بديدات لتقطة غليان الكبريت وذلك لتكرار فيمتها بصورة أف ضل

وفي مدى درجات الحرارة البرتغمية تتسبع الشقة بين دقة القيساس عليسى المقياس المطلق وتكرار القيمة فمثلا أن دقسة قياس نقطة تجمسه الذهب لاتتعبدى + هو • س بينما تكبرار هذه النقطة افضل مسين + ١ ٠ و · أس ، طبقا لترمومتر المقاوسة ·

في علم ١٩٦٤ اعدت اللجنسة الاستشارية المنبثقية من المكتب الدوليسي للمقاييس والارزان رسما بيانيك 6) يوضع الفرق المحتمل بين المقياس المطلق والمقياس اله ولسى ويمكن استخلاص الجدد ول ادناه من ذلك الرسسم الهيانيي علما بأن الارقام بالجدول تعتبر مبدئية وخاضعة للتنقيح .

الفرقيين درجة الحرارة على لمقياس المطلق	رجة الحرارة المطلقة
ودرجة الحرارة على المقياس العملى الدولي	
( درجة )	م <sub>س</sub>
.,.1 _	14"_
_ ٣٠٠٠	10
+ ۳۰و۰	٨٠ _
صغر	صقر
٠,٠٣ +	Y • • +
· 3 · Y +	£ • • +
+ ١و٠	7 +

٠,٩	+	۸	+
1,1	+	17.	+
1,8	+	1. 75	+

وفى آخر تطور للمقياس العملسى الدولى فى عام ١٩٦٨ ادخلت بعض التحسينات لعل من أبرزها اضافة نقط معايرة جديدة واعطاء قيم بعسف النقاط الثابتية على مقياس كلفن وتوسيع مدى الترمومتر البلاتيني حتى النقطة الثلاثية للميدروجين •

وأظهرت بعض الدراسات اللاحقية (8) المانيسة توسيع مدى الترموسيسير البلاتيسنى حتى هك على الرغم من أن حساسيته تقل كثيرا عد هذه الدرجسات المنخفضيسية •

ويوضح الجدول التاليي نقط المعايسرة في المدى من ١٨و١٣ ك السي ١ ١٣٥٨ طبقا للمقياس العملسي الدولي لعام ١٩٦٨ م

درجة الحرارة بالكلفـــن		النقيطة الثابتية
١ ٨و١٣		النقطة الثلاثية للهايدروجين
173 - 644	33330.6 Pa	نقطة غليان الهايد روجين تحتضغط
٨٢٠٠٢	101325 Pa	نقطة غليان الهايدروجين تحتضغط
۲۲,۱۰۲	101 <b>32</b> 5 / Pa	نقطة غليان النيهن neon تحتضغط
١٦٣٠١		النقطة الثلاثية للأكسجين
١٨٨ و٠ ٩	101325 Pa	نقطة غليان الاكسجين تحتضغط
777,17		النقطة الثلاثية للما
٥١ و٣٧٣	101325 Pa	نقطة غليان الماء تحت ضغط

ومن المعلم أن المقياس العملى الدولى لايمتند الى درجات حسرارة تقل عن ١٨و١١ ك ولكن توجند مقاييس متداولية اشهرها مقاييس ضغنط Pressure Scales 9,10) البخار المشبع Saturated Vapour/Temperature Scales للهيليم He<sup>4</sup> والهيليم He<sup>3</sup> والهيليم التوارة من ٢وه ك الى ٥وه ك ومن ٤و٣ ك الى ٢وه ك على التواليسي وسن ١٩٠٤ كالى ٢وه ك على التواليسي وسن ١٩٠٤ كالى ٢وه ك على التواليسي وسن ١٩٠٤ كالى ٢وه كالى ٢وه كالى ٢وه كاليورون كالورون كال

# الترموستر البلاتيسي العيساري

The Standard Platinum Resistance Thermometer 1)

#### ١\_٢ معايرة الترموستر البلاتيني:

تتغير مقاوسة البلاتيسن في مدى درجات الحسرارة من صغر سلزيوس الى ١٠٦٣ من طبقا للمعادلة التاليسة :

$$R_t = R_0(1 + At + Bt^2)$$
 ..... (1)

حيث R<sub>t</sub> هي المقاومة عد درجة الحرارة و ما R<sub>0</sub> المقاومة عد درجة الحرارة صغر سلزيوس و B, A ثابتان و وبعد معايرة الترمومتر عسب النقطة الثلاثية للغام (۱۰۰ و ارو۰ س) ونقطة غليان الكبريت (۱و۱۱ ش) أو نقطة تجعد الخارصين "Zine" (۱۰۰ و ۱۹۹ ش) ونقطة غليان المسام (۱۰۰ ش) أو نقطة تجعد القصدير و يمكن استخدام العلاقة (۱) لتعيين درجة الحرارة من صغر سلزيوس الى نقطة تجعد الذهب (۱۰۳ س) بانحراف لا يتعسدى درجة ين عن المقياس المطلق ولكن بالنسبة للمقياس العملسسى الدولسي يقتصر استخدام العلاقية (۱) على مدى درجات الحرارة من صفسر سلزيوس الى هوى درجة تجعد الانتيمون حيث لا يتعدى الخطأ و درجة على الأرجع و الجدير بالذكر أن نقطة تجعد الانتيمون النتيمون مقياس المعلسي المقاومة ومقياس الازدواج الحرارة و الحساس بين مقيساس المقاومة ومقياس الازدواج الحرارى و

أما بالنسبة لدرجات الحسرارة من صغر سلزيوس السي نقطة غليان الاكسجين ( ١٨٢٠ من ) فاستخدمت العلاقة التاليسة للمقياس العملي الدولسسي علم ١٩٤٨ م :

$$R_t = R_0 + At + Bt^2 + C(t-100)t^3$$
 .....(2)

ولا يتعدى الخطأ في هذه العلاقة + ١٠٠٥ درجة وبمعايرة الترموستر عد نقطة غليان الاكسجين تحصل على قيمة الثابت ٠ ٠

أما فى المقياس الدولسى لعام ١٩٦٨ (7 فقد عدل عن استخدام هسنده العلاقسة واستعيض عنها بأربع معادلات تصلح كل بننها لعدى محسدد لدرجات الحسرارة ، المعادلة الأولسى للعدى من ١٨٨ و ٩٠ ك السسى ه ١٩٣٨ ك ولثانية من ١٦٣ و٤٥ ك الى ١٨٨ و ٩٠ ك ولثالثسة من ١٨٨ و ٢٠ ك السبى ١٣٣١ ك ولا ولثالث من ١٨٨ و ٢٠ ك السبى ١٣٦١ ك ولا ولا ولا ولا ولا و و ١٨٨ و ٢٠ ك السبى ١٣٦١ ك و الرابعة من ١٨١ و ١١ ك الى ٢٨ و ٢٠ ك ٠

## ٢\_٢ مقياس الترمومتر البلاتيني:

يمكن كتابة المعادلة (١) بالصورة التالية التي اقترحها كالنسدر Callendar وذلك تسهيلا للعمليات الحسابية :

$$t - t_{pt} = S.t (t-100)10^{-4}$$
 .....(3)

حيث tpt هىدرجة الحرارة على المقياس البلاتيسنى ويمكن الحصول عليها بافتراض علاقمة طرديسة بين المقاوسة ودرجة الحرارة أى أن :

$$t_{pt} = \frac{100(R_t - R_o)}{R_{100} - R_o}$$
 (4)

حيث R<sub>t</sub> هى المقاوسة عد درجسة الحرارة له م المقاوسة عد نقطة المساء المس

وفي حالة البلاتيسن النقي: 1.492 كي وتسبى كي معامل الغرق

 $\frac{R_{100}}{R_0} \simeq 1.3926$  كما يمكن كتابة الممادلة (2) بالصورة التالية :

$$t-t_{pt} = 8 \cdot t(t-100)10^{-4} + \beta \cdot t^{3}(t-100)10^{-8} \quad \dots \quad (5)$$

حيث قيمة الثابت β هي 0.11

علما بأن وجود الشوائب في سلك البلاتين أوالتوترات الناشئة من عسدم معالجة السلك معالجة حرارية تامة Imperfect annealing يؤدى المقياس الدولسى في علم ١٩٦٠ باستخدام الترمومترات البلاتينية التي لاتقل فيها النبة R100 عن ١٥٣٩٢٠ وبا أن كل الدلائل تثير السيان أدنسى قيمة لهذه النسبة في حالة خلو البلاتين من الشوائب والتوترات هسس نحو ٢٩٢٩و١ فقد رفع المكتب الدولي للمقاييس والاؤزان الحد الادنسسي 

### ٢- تعيين درجة الحرارة بالترمومتر البلاتيني:

يتم تعيين درجة الحرارة بالترموستر البلاتيسني على النحو التالي:

يعاير الترمومتر عد النقط الثابتة ولتكن على سبيل المثال:

R = 25.76428 1

 $R_{100} = 35.87576 \Lambda$ 

 $R_{444.6} = 68.4070$  **1** 

R<sub>-182.7</sub>= 6.2891 **...** 

ويتضم من هذا المثال أن :

$$\frac{R_{100}}{R_0} = 1.392461$$

 $R_{100} - R_0 = 10.11148$ 

$$t_{pt} = \frac{100(68.4070 - 25.76428)}{10.11148} = 421.726 {}^{O}P_{t}$$

ومن المعادلة (3)

$$444.600 - 421.726 =$$
  $(444.6)(344.6) 10^{-4}$ 

**S** = 1.4930

تحصل علىسى

ونفس الطريقة نجد أن :

\_182.97 °C = - 192.605 °P<sub>t</sub>

وبن المعادلة (5) نحصل على:

 $\beta = 0.1099$ 

ومعايرة الترموستر استطعنا ايجاد قيمة الثوابت

ولنفرض أن مقاومة الترمومتر عدد درجة الحرارة t هي ١٠٠٠ Rt = 57.5624 م

ريتم تميين t علىمقياس سلزيوس باتباع الخطوات التالية:

نحسب  $\frac{1}{p_{t}}$  بنفس الطريقة التىحصلنا بها على قيمة  $t_{pt}$  = 314.457  $p_{t}$ 

ثم نرجیع الیجدا ول $^{(2)}$  منشورة تحتوی علی درجة الحرارة علی مقیا سسلزیسوس المقابلة الی  $\delta = 1.5$  وباجرا تصحیصی مناسب یاخذ نی الاعتبار اختلاف نیمة  $\delta$  عن ۱۹۵ نحصل علی درجست الحرارة بدقة تغی لمعظم الاغراض  $\delta$ 

أما اذا رغبنا في ستوى أعلى من الدقة فلابد من اللجو الى طريقسسة التقريبات المتتالية • بالرجوع الى الجداول المشار اليها نجد أن

t <sub>pt</sub>	t-t <sub>pt</sub>
300° P	9.8
320	11.5

وعليسم فان :

314.457°P<sub>+</sub> = 325.5 °C

وفي حالة عدم الاكتفاء بهذه الدقة نلجأ الى طريقة التقريبات المتتاليسة كما ذكر من قبل وذلك بالتعريض في المعادلة رقم (3):

> t-314.57 = 1.4930(3.255)(2.255) = 10.959t = 325.416 °C

> > واجراء تقريب ثان:

t-314.457 = 1.4930(3.25416)(2.25416) = 10.952

نحصل عليي

t = 325.409 °C

ونتيجية التقريب الثالث هي

t = 325.408 °C

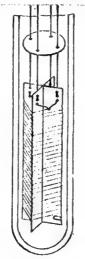
والتقريب الرابسيع لا يحدث تغييرا في الكسر العشرى الثالث وهكذا نحصل علسي والتقريب الرابسيع لا يحدث تغييرا في الكسر العشرى الثالث وهكذا نحصل علسية توقي المرابسيع لا يحدث تغييرا في الكسر العشرى الثالث وهكذا نحصل علسية المرابسيع لا يحدث تغييرا في الكسر العشرى الثالث وهكذا نحصل علسي

و لعله من الرغوب فيه اصدار جداول تحتوى على درجات الحرارة المقايلة الى  $W(T) = \frac{R(T)}{R_O}$ 

# ٢\_٤ رصف الترمومتر البلاتيني:

الترمومتر البلاتيني كثير الاستعمال في الاغراض العلمية التي تتطلب دقة علية فمن الضروري أن يكون سلك المقاومة من البلاتين النقسي وخسال مسن التوترات واذا تحقق ذلك فأن المقاومة عد نقطة انصهار الجليد تظل ثابتسة لعدة سنوات واذا طرأ تغيير في قيمتها بسبب تعرض الترمومتر الى اهتزازات كبيرة فيمكن معالجة ذلك حراريها • وتصميم كالندر للترمومتر البلاتيني الخالسي من التوترات موضح في الثكل (١) • فهو يتكون من سلك رفيع من البلاتيسين

النقى ملفوف بحدر حول اطار من البيكا العازلة ويتصل طرفا السلك البلاتين بسكين من البلاتين الغليظ ويوضع في انبوسة من الخزف أو السليكا المنصهرة ويعزل سلكا التوصيل عن بعضها بعرورهما خلال ثقوب في أقسراص سن البيكا داخل الأنبوسة ولتلافى مقاومة سلكى التوصيل يوجد داخسل الانبوسة سلكان متصلان مع بعضها من اسفل ويسميان بأسلاك التعادل أو التعويض compensating leads .



شكل (1): تصميم كالندر للترمومتر البلاتيني

وأجريت بعض التحسينات على تصميم الترمومتر لعل من أهمها الطريق...
التى استحدثها باربو (13) Barber والمرضحة بالشكل (٢) والسلك البلاتينى ملغوف على لولب من الزجاج ويتصل طرفا السلك البلاتينى بأربسع اسلاك من الذهب وتتصل اسلاك الترصيل بأربعة اطراف كهربية تتصل بعد ذلك بأسلاك نحاس لتوصيل الترمومتر بجهاز قياس المقاومة والمسلك المترمومتر بجهاز قياس المقاومة والمسلك المترمومتر بجهاز قياس المقاومة والمسلك الترمومتر بحهاز قياس المقاومة والمسلك المسلك الم

وطريقة بال سر تؤمن عدم وجدود توترات في سلك المقاوس سدة البلاتيسنى بالاضافة الى انها تزيل أى آثار للرطوسة وذلك بتغريسن الجهاز وتمريسر هوا ناشف بصورة متعاقبة ومتكسررة وأهميسة



شكل (٢): تصبيم باربر للترمومتر البلاتيني

ذلك هو عدم اضعاف العازل للملك بواسطة تكثيف الرطوبة عليه خاصــة عدما يراد استخدام الترمومتر لقياس درجات الحرارة المنخفضة •

وفسسى التصبيعات الحديثة للترموستر البلاتيني عنى بأمر تحسين التبادل الحرارى بين المقاومة والوسط المحيط بها بهدف تقليل ثابست التأخير لحورة المورد من التأثيرات الناجمة عن تسسخين الترموستر بواسطة التيار الذي يسرى فيه وعنى انغماس الترموستر هذا ويمكن التخلص من تأثير تسخين التيار للترموستر بقياس المقاومة عد امسرار تيارات مختلفة ثم رسم شكل بهانى بين المقاومة ومربع التيار ومد المنحسنى الى تيار قيمته صغر •

وتوجد تصبيمات خاصة للترمومترات البلاتينية التى تستخدم عد درجات حرارة مرتفعة جدا أو منخفضة جدا وبالنسبة لدرجات الحلالي المرتفعة جدا فلابد من الأخذ فى الاعتبار تبخر البلاتين والتسب الكهرسي Electrical leakage

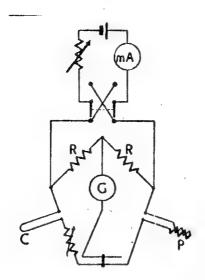
باستخدام سلك غليظ نسبيا ولكن تكون عدئذ مقاومة الترمومتر صغيرة وحد درجات حرارة تقل عن ١٠٠٠ س يتم العزل بالكوارتز إلى الكوارتز ورجة الحرارة عن ١٠٠٠ س فيفضل العزل بالالوسية المحرارة والدت درجة الحرارة عن ١٠٠٠ س فيفضل العزل بالالوسية الحرارة الكوارتز ربط يؤدى الى تلوث البلاتين وفيعا يتعلق بدرجات الحرارة المنخفضة جدا فالعقبة الرئيسية هي التوصيل الحراري عبر اسلاك توصيل الترمومتر حيث أنه من المعلم أن السعة الحرارية صغيرة ومعامل التوصيل كير ويمكن التغلب على هذه العقبة بوضع المقاومة في كبولة صغيرة من الزجاج أو البلاتين واستخدام اسلاك توصيل نحاسية رفيعة ومعزولسة جيدا (17) الجدير بالذكر أن نقاء البلاتين يصبح من الأهمية بمكان عدد درجات الحرارة المنخفضة جدا نسبة لصغر المقاومة وعليه يجبأن عدد درجات الحرارة المنخفضة جدا نسبة لصغر المقاومة وعليه يجبأن التقل النسبة والمنتورة المنخفضة عدا نسبة لصغر المقاومة وعليه يجبأن

#### ٢\_ ه طرق قياس المقارمة:

مقاومة الترمومترات البلاتينية التى تستخدم فى الأغراض العلميسة تكون عادة فى حدود ٢٥ أوم عد نقطة انصهار الجليد (١٥ و٢٧٣ ك ) وللحصول على درجة الحرارة بدقة فى حدود + ١٠٠ و ٠٠س عد نقطة انصهار الجليد فان ذلك يتطلب قياس المقاومة بدقة تصل الى ٤ أجسزا من المليون ٠ والأمر كذلك فلابد من ايجاد وسيلة مناسبة لقياس مقاوسة سلك البلاتين بدون مقاومة أسلاك الترصيل ومقاومة التلامس contact resistance

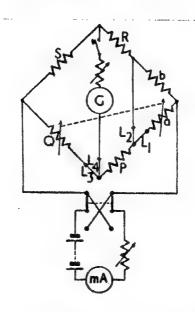
وبادخال فكرة اسلاك التعادل أو التعويض compensating leads وبتعديل قنطرة هويستون كما هوفى الشكل (٣) والذى يعرف بقنطرة كالندر عن قياس مقاومـــة جريفت Callender-Griffiths bridge

الترموستر دون أن يقيس مقاومة التوصيل ودون أن تتأثر نتائجه بالقوى الدافعة الكهروحراريسة ·

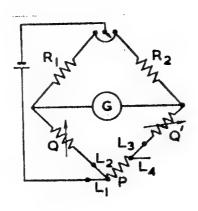


شكل (٣) : قنطرة كالندر ــ جريغث

وأفرز تطوير وتحسين قنطرة كالندر حبيفث عدة أنواع من القنطرات من Smith bridge, tye III 18) (النوع الثالث) (النوع الثالث) الموضحة في الشكل (٤) وقنطرة ميلر (١٤ Mueller bridge) المبينة فسسى الشكل (٥) وقنطرات، حديثة تستخدم التيار المتردد •

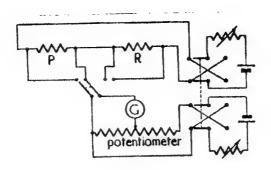


شكل (٤): قنطرة سميث



شكل (٥): قنطرة ميسلر

ورغبة فى التخلص نهائيا من أثر مقاومة اسلاك الترصيل ومقاومة التسلامس ورغبة فى التخلص نهائيا من الدقة لقياس مقاومة سلك البلاتين فان الترموستر يزود بترصيلات منفصلة للتيار والجهد وترصل مقاومة الترمومتر على التوالى مع مقاومة عيارية R تقارب قيمتها P ثم يقارن فرق الجهد بين طرفى كل منهما بواسطة مقياس فرق الجهد Potentiometer كما هو مبهن بالشكل منهما بواسطة متياس فرق الجهد قبل وبعد عكس اتجاه التيلار الذى يسرى فى الترمومتر لتفادى القوى الدافعة الكهروحرارية العشوائيسة وفى الحقيقة ان تفادى هذه القوى الدافعة ليس بالائر السهل خاصت عد درجات الحرارة المرتفعة حيث لاتكون هذه القوى الدافعة ثابتة القيمة و



شكل (٦): قياس المقاومة بواسطة مقياس فرق الجهد

### ٢-- الترمومترات البلاتينية للاغراض الصناعية:

لاتستخدم الترمومترات البلاتينية المعدة لتحقيق المقياس العملى الدولى اللاعراض الصناعية بسبب قابليتها للكسر رعدم الحاجة لدقتها المتناهية و وفى الحالات التى لايغى الازدواج الحرارى بالدقة المطلوبة فيمكن اللجو السب الترمومتر البلاتينى البسيط وهويتكون من سلك بلاتينى ملفوف حول اطار مسسن الالمنيم أو السيراميك Ceramic former ويتصل طرفا الملك بقنطرة كالنسدر جريفت وتكون مقاومة الملك علية نسبيا (حوالى ١٠٠ أوم عدصغر سلزيوس) وذلك للحد من أثر تغيير مقاومة اسلاك الترصيل على دقة القياس المرغوبغيها وذلك للحد من أثر تغيير مقاومة اسلاك الترصيل على دقة القياس المرغوبغيها وذلك للحد من أثر تغيير مقاومة اسلاك الترصيل على دقة القياس المرغوبغيها و

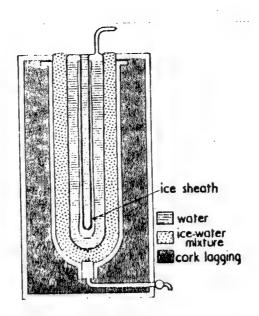
# أجهزة تحقيق بعض النقط الثابتة

#### ١\_٣ النقطة الثلاثية للماء

النقطة الثلاثية للما هي نقطة الاتزان بين الما في صوره الثلاث: البخار والما والجليد وتزيد درجة حرارة النقطة الثلاثية للما عن درجـــة حرارة انصهار الجليد بمقدار ١٠و٠ س لسببين أولهما أن الضغط علـــــى الصور الثلاثـــة پساوى ٦و٤ مليمتر زئبتى بدلا من ٢٦٠م زئبتى في حالـــة نقطة انصهار الجليد وثانيهما أن الما المستخدم لتحقيق النقطة الثلاثية للما خال تماما من الفازات المذابة وassolved gases فالغرق في الضغـــــط خال تماما من الفازات المذابة يقلل نقطة تجعد (انصهار) الجليـــد باكثر من ٢٠٠٠ س ووجود الفازات المذابة يقللها بأكثر من ٢٠٠٠ س ووجود الفازات المذابة يقللها بأكثر من ٢٠٠٠ س ووجود الفازات المذابة يقللها بأكثر من ٢٠٠٠ س ووجود الفازات المذابة تقللها بأكثر من ٢٠٠٠ س ووجود الفازات المذابة تقللها بأكثر من ٢٠٠٠ س ووجود الفازات المذابة تعللها بأكثر من ٢٠٠٠ س ووجود الفازات المذابة بعللها بأكثر من ٢٠٠٠ س ووجود الفازات المذابة بعللها بأكثر من ٢٠٠٠ س ووجود الفازات المذابة بعد الحليد ولذا فقد اتخذت النقطة الثلاثية للما تتكرر بصورة افضل من نقطة تجمد الجليد ولذا فقد اتخذت كنقطة اساسية علىكل من مقياس طزيوس والمقياس المطلق بدلا من نقطة تجمد الجليد ولذا فقد تجمد الجليد ولذا المقلة تجمد الجليد ولذا المناهد والحالة الحاليد ولذا المناهد والحاليد ولذا المناه المطلق بدلا من نقطة تجمد الجليد والمقياس المطلق بدلا من نقطة تجمد الجليد ولذا المناهد والحاليد ولذا المناهد والحاليد والمها الماليوس والمقياس المطلق بدلا من نقطة تجمد الجليد والماليد والماليوس والمقياس المطلق بدلا من نقطة تجمد الجليد ولذا المناهد والماليوس والمقياس المطلق بدلا من نقطة تجمد الجليد ولذا والمناهد والمورد المناهد والمناهد والماليوس والمقياس المطلق بدلا من نقطة تجمد الجليد والماليوس والمقياس المطلق بدلا من نقطة تجمد الجليد والماليوس والمقياس المطلق بدلا من نقطة تجمد الجليد والماليوس والمقياس والمقياس المطلق بدلا من نقطة تجمد المولوس والمقياس والمؤلوس وا

رصم المكتب الوطنى للمعايير (N.B.S.) وصم المكتب الوطنى للمعايير (Y) لتحقيق النقطة الثلاثية للما و الخلية (Y) لتحقيق النقطة الثلاثية للما و الخلية المصنوعة من الزجاج القوى تنظف جيدا وتملا بالما والمقطر وتغلق بعسد تغريفها من الهوا و

وهدما يراد استخدام الجهاز لتحقيق النقطة الثلاثية للماء تغسم الخلية في الجليسد لعدة ساعات حتى تقسترب درجة حرارتها من الصفر سسلزيوس ثم تبرد بثانى اكسيد الكربين المتجمسد حتى تتكين طبقسة من الجليسسد



شكل (٧): جهاز تحقيق النقطة الثلاثية للماء

سمكها بضع مليمترات ويزال ثانى اكسيد الكربون وتملا أنبوبة الترمومتر بما فى درجة حرارة الغرفة وعدما تتكون طبقة خفيفة من الما بين الانبوبة وطبقه الجليد توضع الخلية فى الجليد يستبدل الما فى انبوبة الترمومتر بما فسسى درجة الصفر و تترك الخلية فى الجليد لمدة يرم أو نحو ذلك وتكون الخليسة عد ئذ جاهزة لتحقيق النقطة الثلاثية للما .

#### ٢\_٢ نقطة تجمد الجليد

نقطة تجمد (انصهار) الجليد هىدرجة حرارة الاتزان بين الماء فيسبى الصورة الصلبة والصورة السائلة تحت ضغط زئبقى ٧٦٠ مليمتر ٠

وتستخدم نقطة تجمد الجليد كقطة ثابتة عد معايرة ترمومترات المقاوسة والترمومترات الزئبقية والازدواج الحرارى وغيرها والجهاز الذي يستخدم عادة لتحقيقها عبارة عن اناء زجاجي معزول حراريا ويتصل بأنبوية زجاجيسة بها صمام للتخلص من الماء الناتج منذوبان الجليد و

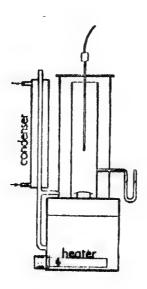
ريجرش الجليد جيدا حتى يصبح فى شكل حبيبات دقيقة

very fine shavings 

#### ٣\_٣ نقطة غليان الما و رنقطة غليان الكبريت

نقطة غليان الما عمد رجة حرارة الاتزان بين الما في صورتة السائلة والغازية تحتضغط ٢٦٠ مليمتر زئيق والجهاز التقليدي الذي يستخدم لتحقيق نقطة غليان الما موضح في الشكل (٨) ويعرف بالهبسوستر hypsometer أي مقياس الارتفاع حيث كان الجهاز يستخدم في الاصل لتعيين الارتفاع بقياس التغيرات في نقطة غليان الما نتيجة انخفاض الضغط و

وهد غليان الما عنصاعد البخار حول انبوبة الترمومتر ثم يخرج عبر الانبوبة الخارجية الى المكثف ويرجع مرة اخرى الى الغلاية في شكل قطرات والجهاز مزود بمانومتر مائى water manometer لقياس فرق الضغط بين ضغط البخار داخل الجهاز والضغط الجوى الذى يقاس بالبارومتر وكما يحتوى الجهاز على مصيدة للاشماع وقطرات الما التحريما تقذف من الغلاية و



شكل (٨), جهاز تحقيق نقطة غليان الماء (Hypsometer)

وتحسب درجة غليان المائية tp عد الضغط P من المعادلة التالية:

$$t_p = 100 + \frac{64.500 \log_{10}(P/P_o)}{1 - 0.1979 \log_{10}(P/P_o)}$$

حيث ٢٥ هي الضغط المياري

$$P_o = h_o f_o g_o = 0.76 \times 13.5951 \times 10^3 \times 9.80655$$
  
= 1.013250 × 10<sup>5</sup> Pa

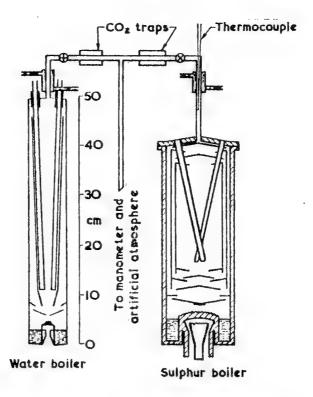
حيث  $h_0$  تبثل طول عبود الزئبق عد درجة الحرارة صغرسلزيوس  $h_0=0.76~\text{m}$  ( $h_0=0.76~\text{m}$ )  $g_0=1.35951 \times 10^4~\text{kg m}^{-3}$  Standard gravity  $g_0=9.80655~\text{m s}^{-2}$ 

وعليه يجب تصحيح قراءة الباروستر للأخذ في الاعتبار درجة الحرارة والقيمة المحلية لعجلة الجاذبية الارضية ٠

والغرض من استعمال انبوبة داخلية وأخرى خارجبة فى جهاز تحقيق نقطة غليان الماء هو للتأكد من عدم انخفاض درجة حرارة الترمومتر بالاشماع السب جدران الجهاز التى ربما تكون عد درجة حرارة أقل ، ويمكن تحقيق نفس الغرض باستعمال مصيدة للاشماع حول الترمومتر وهذا هو الافضل عدم الغرف بى دقة علية ،

والشكل رقم (1) يرضح جهاز تحقيق نقطة غليان الما و ونقطة غليسان الما ونقطة غليسان الما ونقطة غليسان المكتب الوطنى للمعايير -National Bureau of Stand ards وتحقيق نقطة غليسان الكبريت يتطلب تصميم مصايد متطورة للاشمساع ومكتفات ذات كفاءة عليسسة و

وفى أجهزة تحقيق نقط الغليان يجبأن يصنع الجهاز من مواد لاتتفاعل



شكل (٩): جهاز تحقيق نقطة غليان الماء ونقطة غليان الكبريت

مع السائل أو بخاره • فاذا صنع الجهاز من النحاس فيجب طلاؤه جيداً بالقصدير Tin لاستعماله لتحقيق نقطة غليان الما • أما جهاز تحقيسق نقطة غليان الكبريت فيصنع من الالمنيوم النقى Pure aluminium

وفى جبيع الأحوال يجبأن تكون الاجهزة مغلقة باحكام ولاتسم بتسرب air\_tight

وتحسب درجة غليان الكبريت tp عد الضغط P من المعادلة التالية:

$$t_{p} = 444.6 + \frac{158.92 \log_{10}(P/P_{o})}{1-0.234 \log_{10}(P/P_{o})}$$

# دراسة علية على ترموستر بلاتيسنى ١\_١ تعيين بقاومة الترموستر عد نقطة تجمد الجليد

الترموستر الذى أجريت عليه هذه الدراسة مقدم كهدية من الدكتور مارتن دوريو بمعمل كامرلنج أونس، جامعة ليدن (هولندا)

Dr. M. Durieux, Kamerlingh Onnes Laboratorium, Nieuwsteeg 18, Leiden (Holland).

والشركة المنتجة لهذه الترمومترات هي:

Sensing Devices Limited, Tithebam Road, Southport, Merseyside, (England). Tel (0704)36162

SDL Ref 9779, Item H, Type PT100/1P : مرقم الترموستر: according to Din 43760.

وأوردت الشركة البنتجة خصائص هذا الترمومتر في جدولين :
الجدول (١) يوضح تغير مقاومة الترمومتر مع درجة الحرارة وحساسيته فيالمدى
من ٣٢٠٠ س الى ٨٥٠ س والجدول (٢) يوضع الحدود المسموح به للتغير قيمة المقاومة ولدقة قياس درجة الحرارة في المدى من ٣٢٠ س السي ٨٥٠ س.

بقياس فرق الجهد الذى استخدم هو

General purpose potentiometer type 3387E,

H. Tinsley & Co. Ltd., London SE 25 SLA, (England).

ودقة قياسه هي غير المدي من ١٠×١ من ١٠×١ من ١٠٠ من ١

و + ۱۰×۱- مولت في المدى من ۱۰×۱- فولت الى ١٩و٠ فولت

و <u>+</u> ۱۰×۱ النولت في المدى من ۱۰ الله المو و فولت الى ۱۹ وو وولت و

المقارمة الميارية ١٠٠ أم عد درجة حرارة ٢٠ س ومواصفاتها :

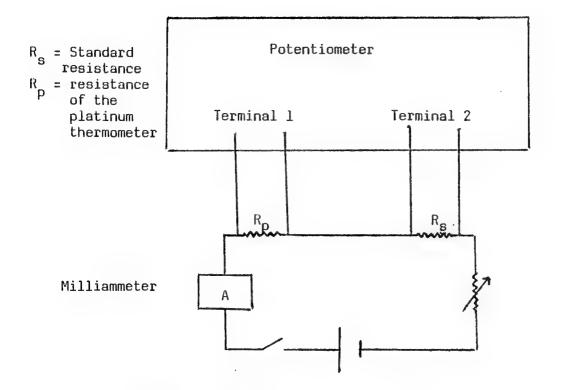
Precision non-inductive standard resistor, grade I a.c/d.c oil filled, type 1659,  $100\,\Omega$ , rated current 0.3A, max. resistance error  $\pm$  0.02  $\Omega$ , time constant =  $\frac{L}{R} = 1 \times 10^{-6}\,\mathrm{s}$  at a frequency of  $10^3\,\mathrm{Hz}$ , max.power

dissipation 10 W,

#### والشركة المنتجة لها:

H. Tinsley & Co. Ltd, London SE25 5LA, England

الدائرة الكهربية التى استخدمت كما هو موضع بالشكل (١٠) حيث يتصلط طرفا الترمومتر البلاتيني بالقطب١ (Terminal 1) وطرفا المقاومة العياريسة بالقطب٢ (Terminal 2)



شكل (۱۰): الدائرة الكهربية لمقياس مقارمة الترمومتر باستخدام مقياس فرق الجهــــد

يغس الترمومتر في جليد مجروش جيدا ومحضر من ما مقطر ومحفوظ في وطا ديوار Glass Dewar ويضغط الجليد ويضاف اليه ما مقسسطر ويحرك الخليط جيدا ثم يسحب الما الى أن يبدو لين الجليد ما ثلا السي البياض وتتكرر علية سحب الما واضافة الجليد المجروش كلما دعت الحاجة ويعد امرار تيار مناسب في الترمومتر (عادة في حدود ملى اميير الى ثلاثسة

ملى أميير) ومضى فترة كافية للتأكد من حدوث الاتزان الحرارى بين الجليسد والترموستر، يماير مقياس فرق الجهد أو يخفض التيار الذى يسرى فيه شم يقلس فرق الجهد بين طرفى الترموستر والمقاومة العيارية بالتناوب عدة مرات وتسجل قراءة ساعة الايقاف لحظة القياس بغرض مقارنة فروق الجهد فى نفس اللحظة وترصد النتائج فى جداول كما تسجل قراءة الباروستر ودرجة حرارة الزئيسة ودرجة حرارة الزئيسة ودرجة حرارة المقاومة العيارية اثناء اجراء التجربة وتكررت هذه العمليسة عدة مرات فى الباحد ولعدة أيام كما هو واضح من جدول (٣) الى جدول (١٨) ولخصت النتائج لقيمة المقاومة عدنقطة انصها را الجليد فى جدول (١٨) و

وضحالة ممايرة مقياس فرق الجهد فان قراءاته تعطى فرق الجهد الحقيقى الما في حالة تخفيض التيار الذي يسمري في مقياس فرق الجهد فان القمسراءة لاتمثل فرق الجهد الحقيقي وانما تتناسب معم أي أي فرق الجهد الحقيقى ويساوى قراءة مقياس فرق الجهد \* ثابت •

ولحساب الضغط الجوى من قراءة الباروستر ودرجة حرارة الزئبتى استخدست ولحساب الضغط الجوى من قراءة الباروستر ودرجة حرارة الزئبتى استخدست قيمة عجلة الجاذبية الأرضية بعكة المكرمة  $\beta = 9.8 \text{ ms}^{-2}$  وكثافة الزئبتى عدد درجمة وسما مل التعدد الحجمى للزئبتى  $\beta = 1.82 \times 10^{-4} \, \text{o}^{-1}$  وكثافة الزئبتى عدد درجمة الحرارة صغر سلزيوس  $\alpha = 1.35951 \times 10^4 \, \text{kg m}^{-3}$  وحما مل التعدد الطولى للنحاس الأصغر  $\alpha = 2 \times 10^{-5} \, \text{o}^{-1}$  المنابة لحساب الضغط الجوى العيارى فاستخدمت قيمة طول عبود الزئبتى الما بالنسبة لحساب الضغط الجوى العيارى فاستخدمت قيمة طول عبود الزئبتى الما بالنسبة لحساب الضغط الجوى العيارى فاستخدمت قيمة طول عبود الزئبتى ويمة الجاذبية الأرضية العيارية  $\alpha = 9.80665 \, \text{ms}^{-2}$  وقيمة  $\alpha = 9.80665 \, \text{ms}^{-2}$ 

220         10.41         0.395         + 140         153.57         0.375         + 500         280.93         0.332           210         14.36         0.417         150         157.32         0.373         510         284.25         0.332           200         18.53         0.425         160         161.05         0.371         520         287.57         0.330           190         22.78         0.427         170         164.76         0.369         540         294.16         0.327           180         27.05         0.423         180         168.47         0.368         550         297.43         0.327           160         35.48         0.417         200         175.84         0.367         560         300.70         0.325           150         39.65         0.415         220         183.17         0.366         570         303.95         0.322           140         43.80         0.413         220         183.17         0.366         590         307.20         0.323           130         47.93         0.411         230         186.82         0.364         590         310.43         0.322           110	ос	Ohm	Ohm/ <sup>O</sup> C	°c	Ohm	Ohm/ <sup>O</sup> C	, <sup>o</sup> c	Ohm	Ohm/ <sup>O</sup> C
200         18.53         0.425         160         161.05         0.371         520         287.57         0.330           190         22.78         0.427         170         164.76         0.371         530         290.87         0.329           180         27.05         0.423         180         168.47         0.369         540         294.16         0.327           170         31.28         0.420         190         172.16         0.368         550         297.43         0.327           160         35.48         0.417         200         175.84         0.367         560         300.70         0.325           150         39.65         0.415         210         179.51         0.366         570         303.95         0.322           140         43.80         0.411         230         186.82         0.364         590         310.43         0.322           120         52.04         0.409         240         190.46         0.362         600         313.65         0.321           110         56.13         0.407         250         194.08         0.362         610         316.86         0.319           100         60.2	220	10.41	0.395	+ 140	153.57	0.375	+ 500	280.93	0.332
190         22.78         0.427         170         164.76         0.371         530         290.87         0.329           180         27.05         0.423         180         168.47         0.369         540         294.16         0.327           170         31.28         0.420         190         172.16         0.368         550         297.43         0.327           160         35.48         0.417         200         175.84         0.367         560         300.70         0.325           150         39.65         0.415         210         179.51         0.366         570         303.95         0.322           140         43.80         0.413         220         183.17         0.365         580         307.20         0.323           130         47.93         0.411         230         186.82         0.364         590         310.43         0.322           120         52.04         0.409         240         190.46         0.362         600         313.65         0.321           110         56.13         0.407         250         194.08         0.362         610         316.86         0.319           100         66.2	210	14.36	0.417	150	157.32	0.373	510	284.25	0.332
180         27.05         0.423         180         168.47         0.369         540         294.16         0.327           170         31.28         0.420         190         172.16         0.368         550         297.43         0.327           160         35.48         0.417         200         175.84         0.367         560         300.70         0.325           150         39.65         0.415         210         179.51         0.366         570         303.95         0.325           140         43.80         0.413         220         183.17         0.365         580         307.20         0.323           130         47.93         0.411         230         186.82         0.364         590         310.43         0.322           120         52.04         0.409         240         190.46         0.362         600         313.65         0.321           110         56.13         0.407         250         194.08         0.362         610         316.86         0.319           100         60.20         0.405         260         197.70         0.360         620         320.05         0.319           90         64.25	200	18.53	0.425	160	161.05	0.371	520	287.57	0.330
170         31,28         0,420         190         172,16         0,368         550         297,43         0,327           160         35,48         0,417         200         175,84         0,367         560         300,70         0,325           150         39,65         0,415         210         179,51         0,366         570         303,95         0,325           140         43,80         0,413         220         183,17         0,365         580         307,20         0,323           130         47,93         0,411         230         186,82         0,364         590         310,43         0,322           120         52,04         0,409         240         190,46         0,362         600         313,65         0,321           110         56,13         0,407         250         194,08         0,362         610         316,86         0,319           90         64,25         0,403         270         201,30         0,358         630         322,24         0,317           80         68,28         0,401         280         204,88         0,358         640         326,41         0,316           70         72,29 </td <td>190</td> <td>22.78</td> <td>0.427</td> <td>170</td> <td>164.76</td> <td>0.371</td> <td>530</td> <td>290.87</td> <td>0.329</td>	190	22.78	0.427	170	164.76	0.371	530	290.87	0.329
160         35.48         0.417         200         175.84         0.367         560         300.70         0.325           150         39.65         0.415         210         179.51         0.366         570         303.95         0.325           140         43.80         0.413         220         183.17         0.365         580         307.20         0.323           130         47.93         0.411         230         186.82         0.364         590         310.43         0.322           120         52.04         0.409         240         190.46         0.362         600         313.65         0.321           110         56.13         0.407         250         194.08         0.362         610         316.86         0.319           100         60.20         0.405         260         197.70         0.360         620         320.05         0.319           90         64.25         0.403         270         201.30         0.358         630         323.24         0.317           80         68.28         0.401         280         204.88         0.358         640         326.41         0.316           70         72.29 </td <td>180</td> <td>27.05</td> <td>0.423</td> <td>180</td> <td>168.47</td> <td>0.369</td> <td>540</td> <td>294.16</td> <td>0.327</td>	180	27.05	0.423	180	168.47	0.369	540	294.16	0.327
150         39.65         0.415         210         179.51         0.366         570         303.95         0.325           140         43.80         0.413         220         183.17         0.365         580         307.20         0.323           130         47.93         0.411         230         186.82         0.364         590         310.43         0.322           120         52.04         0.409         240         190.46         0.362         600         313.65         0.321           110         56.13         0.407         250         194.08         0.362         610         316.86         0.319           100         60.20         0.405         260         197.70         0.360         620         320.05         0.319           90         64.25         0.403         270         201.30         0.358         630         323.24         0.317           80         68.28         0.401         280         204.88         0.358         640         326.41         0.316           70         72.29         0.399         290         208.46         0.357         650         322.57         0.315           60         76.28 <td>170</td> <td>31.28</td> <td>0.420</td> <td>190</td> <td>172.16</td> <td>0.368</td> <td>550</td> <td>297.43</td> <td>0.327</td>	170	31.28	0.420	190	172.16	0.368	550	297.43	0.327
140         43.80         0.413         220         183.17         0.365         580         307.20         0.323           130         47.93         0.411         230         186.82         0.364         590         310.43         0.322           120         52.04         0.409         240         190.46         0.362         600         313.65         0.321           110         56.13         0.407         250         194.08         0.362         610         316.86         0.319           100         60.20         0.405         260         197.70         0.360         620         320.05         0.319           90         64.25         0.403         270         201.30         0.358         630         323.24         0.317           80         68.28         0.401         280         204.88         0.358         640         326.41         0.316           70         72.29         0.399         290         208.46         0.357         650         329.57         0.315           60         76.28         0.397         300         212.03         0.355         660         332.72         0.314           50         80.25 <td>160</td> <td>35.48</td> <td>0.417</td> <td>200</td> <td>175.84</td> <td>0.367</td> <td>560</td> <td>300.70</td> <td>0.325</td>	160	35.48	0.417	200	175.84	0.367	560	300.70	0.325
130         47.93         0.411         230         186.82         0.364         590         310.43         0.322           120         52.04         0.409         240         190.46         0.362         600         313.65         0.321           110         56.13         0.407         250         194.08         0.362         610         316.86         0.319           100         60.20         0.405         260         197.70         0.360         620         320.05         0.319           90         64.25         0.403         270         201.30         0.358         630         323.24         0.317           80         68.28         0.401         280         204.88         0.358         640         326.41         0.316           70         72.29         0.399         290         208.46         0.357         650         329.57         0.315           60         76.28         0.397         300         212.03         0.355         660         332.72         0.314           50         80.25         0.396         310         215.58         0.355         670         3355.86         0.313           40         84.21 <td>150</td> <td>39.65</td> <td>0.415</td> <td>210</td> <td>179.51</td> <td>0.366</td> <td>570</td> <td>303.95</td> <td>0.325</td>	150	39.65	0.415	210	179.51	0.366	570	303.95	0.325
120         52.04         0.409         240         190.466         0.3622         600         313.65         0.321           110         56.13         0.407         250         194.08         0.3622         610         316.86         0.319           100         60.20         0.405         260         197.70         0.360         620         320.05         0.319           90         64.25         0.403         270         201.30         0.358         630         323.24         0.317           80         68.28         0.401         280         204.88         0.358         640         326.41         0.316           70         72.29         0.399         290         208.46         0.357         650         329.57         0.315           60         76.28         0.397         300         212.03         0.355         660         332.72         0.314           50         80.25         0.396         310         215.58         0.355         670         335.86         0.313           40         84.21         0.396         320         219.13         0.353         680         338.99         0.311           20         92.13 <td>140</td> <td>43.80</td> <td>0.413</td> <td>220</td> <td>183.17</td> <td>0.365</td> <td>580</td> <td>307.20</td> <td>0.323</td>	140	43.80	0.413	220	183.17	0.365	580	307.20	0.323
110         56.13         0.407         250         194.08         0.362         610         316.86         0.319           100         60.20         0.405         260         197.70         0.360         620         320.05         0.319           90         64.25         0.403         270         201.30         0.358         630         323.24         0.317           80         68.28         0.401         280         204.88         0.358         640         326.41         0.316           70         72.29         0.399         290         208.46         0.357         650         329.57         0.315           60         76.28         0.397         300         212.03         0.355         660         332.72         0.314           50         80.25         0.396         310         215.58         0.355         670         335.86         0.313           40         84.21         0.396         320         219.13         0.355         680         338.99         0.311           20         92.13         0.394         340         226.68         0.3551         700         345.21         0.309           10         96.07	130	47.93	0.411	230	186.82	0.364	590	310.43	0.322
100 60.20 0.405 260 197.70 0.360 620 320.05 0.319 90 64.25 0.403 270 201.30 0.358 630 323.24 0.317 80 68.28 0.401 280 204.88 0.358 640 326.41 0.316 70 72.29 0.399 290 208.46 0.357 650 329.57 0.315 60 76.28 0.397 300 212.03 0.355 660 332.72 0.314 50 80.25 0.396 310 215.58 0.355 670 335.86 0.313 40 84.21 0.396 320 219.13 0.353 680 338.99 0.311 30 88.17 0.396 330 222.66 0.352 690 342.10 0.311 20 92.13 0.394 340 226.18 0.351 700 345.21 0.309 10 96.07 0.393 350 229.69 0.350 710 348.30 0.308 0 100.00 0.390 360 233.19 0.348 720 351.38 0.307 + 10 103.90 0.389 370 236.67 0.348 730 354.45 0.306 20 107.79 0.388 380 240.15 0.346 740 357.51 0.304 30 111.67 0.387 390 243.61 0.345 750 360.55 0.304 40 115.54 0.386 400 247.06 0.344 760 363.59 0.302 50 119.40 0.384 410 250.50 0.343 770 366.61 0.301 60 123.24 0.383 420 253.93 0.341 780 369.62 0.300 70 127.07 0.382 430 257.34 0.341 790 372.62 0.299 80 130.89 0.381 440 260.75 0.339 800 375.61 0.298 90 134.70 0.380 450 264.14 0.338 810 378.59 0.296 100 138.50 0.378 460 267.52 0.337 820 381.55 0.295 110 142.28 0.378 470 270.89 0.336 830 384.50 0.295 120 146.06 0.376 480 274.25 0.335 840 387.45 0.293	120	52.04	0.409	240	190.46	0.362	600	313.65	0.321
90 64.25 0.403 270 201.30 0.358 630 323.24 0.317 80 68.28 0.401 280 204.88 0.358 640 326.41 0.316 70 72.29 0.399 290 208.46 0.357 650 329.57 0.315 60 76.28 0.397 300 212.03 0.355 660 332.72 0.314 50 80.25 0.396 310 215.58 0.355 670 335.86 0.313 40 84.21 0.396 320 219.13 0.353 680 338.99 0.311 30 88.17 0.396 330 222.66 0.352 690 342.10 0.311 20 92.13 0.394 340 226.18 0.351 700 345.21 0.309 10 96.07 0.393 350 229.69 0.350 710 348.30 0.308 0 100.00 0.390 360 233.19 0.348 720 351.38 0.307 + 10 103.90 0.389 370 236.67 0.348 730 354.45 0.306 20 107.79 0.388 380 240.15 0.346 740 357.51 0.304 40 115.54 0.386 400 247.06 0.344 760 363.59 0.302 50 119.40 0.384 410 250.50 0.343 770 366.61 0.301 60 123.24 0.383 420 253.93 0.341 780 369.62 0.300 70 127.07 0.382 430 257.34 0.341 790 372.62 0.299 80 130.89 0.381 440 260.75 0.339 800 375.61 0.298 90 134.70 0.380 450 264.14 0.338 810 378.59 0.295 110 142.28 0.378 460 267.52 0.337 820 381.55 0.295 110 142.28 0.376 480 274.25 0.335 840 387.45 0.293	110	56.13	0.407	250	194.08	0.362	610	316.86	0.319
80       68.28       0.401       280       204.88       0.358       640       326.41       0.316         70       72.29       0.399       290       208.46       0.357       650       329.57       0.315         60       76.28       0.397       300       212.03       0.355       660       332.72       0.314         50       80.25       0.396       310       215.58       0.355       670       335.86       0.313         40       84.21       0.396       320       219.13       0.353       680       338.99       0.311         30       88.17       0.396       330       222.66       0.352       690       342.10       0.311         20       92.13       0.394       340       226.18       0.351       700       345.21       0.309         10       96.07       0.393       350       229.69       0.350       710       348.30       0.308         0       100.00       0.390       360       233.19       0.348       720       351.38       0.307         + 10       103.90       0.389       370       236.67       0.348       730       354.45       0.306	100	60.20	0.405	260	197.70	0.360	620	320.05	0.319
70       72.29       0.399       290       208.46       0.357       650       329.57       0.315         60       76.28       0.397       300       212.03       0.355       660       332.72       0.314         50       80.25       0.396       310       215.58       0.355       670       335.86       0.313         40       84.21       0.396       320       219.13       0.353       680       338.99       0.311         30       88.17       0.396       330       222.66       0.352       690       342.10       0.311         20       92.13       0.394       340       226.18       0.351       700       345.21       0.309         10       96.07       0.393       350       229.69       0.350       710       348.30       0.308         0       100.00       0.390       360       233.19       0.348       720       351.38       0.307         + 10       103.90       0.389       370       236.67       0.348       730       354.45       0.306         20       107.79       0.388       380       240.15       0.346       740       357.51       0.304	90	64.25	0.403	270	201.30	0.358	630	323.24	0.317
60 76.28 0.397 300 212.03 0.355 660 332.72 0.314 50 80.25 0.396 310 215.58 0.355 670 335.86 0.313 40 84.21 0.396 320 219.13 0.353 680 338.99 0.311 30 88.17 0.396 330 222.66 0.352 690 342.10 0.311 20 92.13 0.394 340 226.18 0.351 700 345.21 0.309 10 96.07 0.393 350 229.69 0.350 710 348.30 0.308 0 100.00 0.390 360 233.19 0.348 720 351.38 0.307 + 10 103.90 0.389 370 236.67 0.348 730 354.45 0.306 20 107.79 0.388 380 240.15 0.346 740 357.51 0.304 30 111,67 0.387 390 243.61 0.345 750 360.55 0.304 40 115.54 0.386 400 247.06 0.344 760 363.59 0.302 50 119.40 0.384 410 250.50 0.343 770 366.61 0.301 60 123.24 0.383 420 253.93 0.341 780 369.62 0.300 70 127.07 0.382 430 257.34 0.341 790 372.62 0.299 80 130.89 0.381 440 260.75 0.339 800 375.61 0.298 90 134.70 0.380 450 264.14 0.338 810 378.59 0.296 100 138.50 0.378 460 267.52 0.337 820 381.55 0.295 110 142.28 0.376 480 274.25 0.335 840 387.45 0.293	80	68.28	0.401	280	204.88	0.358	640	326.41	0.316
50       80.25       0.396       310       215.58       0.355       670       335.86       0.313         40       84.21       0.396       320       219.13       0.353       680       338.99       0.311         30       88.17       0.396       330       222.66       0.352       690       342.10       0.311         20       92.13       0.394       340       226.18       0.351       700       345.21       0.309         10       96.07       0.393       350       229.69       0.350       710       348.30       0.308         0       100.00       0.390       360       233.19       0.348       720       351.38       0.307         + 10       103.90       0.389       370       236.67       0.348       730       354.45       0.306         20       107.79       0.388       380       240.15       0.346       740       357.51       0.304         40       115.54       0.386       400       247.06       0.344       760       363.59       0.302         50       119.40       0.384       410       250.50       0.343       770       366.61       0.301 <td>70</td> <td>72.29</td> <td>0.399</td> <td>290</td> <td>208.46</td> <td>0.357</td> <td>650</td> <td>329.57</td> <td>0.315</td>	70	72.29	0.399	290	208.46	0.357	650	329.57	0.315
40       84.21       0.396       320       219.13       0.353       680       338.99       0.311         30       88.17       0.396       330       222.66       0.352       690       342.10       0.311         20       92.13       0.394       340       226.18       0.351       700       345.21       0.309         10       96.07       0.393       350       229.69       0.350       710       348.30       0.308         0       100.00       0.390       360       233.19       0.348       720       351.38       0.307         + 10       103.90       0.389       370       236.67       0.348       730       354.45       0.306         20       107.79       0.388       380       240.15       0.346       740       357.51       0.304         30       111,67       0.387       390       243.61       0.345       750       360.55       0.304         40       115.54       0.386       400       247.06       0.344       760       363.59       0.302         50       119.40       0.384       410       250.50       0.343       770       366.61       0.301 <td>60</td> <td>76.28</td> <td>0.397</td> <td>300</td> <td>212.03</td> <td>0.355</td> <td>660</td> <td>332.72</td> <td>0.314</td>	60	76.28	0.397	300	212.03	0.355	660	332.72	0.314
30       88.17       0.396       330       222.66       0.352       690       342.10       0.311         20       92.13       0.394       340       226.18       0.351       700       345.21       0.309         10       96.07       0.393       350       229.69       0.350       710       348.30       0.308         0       100.00       0.390       360       233.19       0.348       720       351.38       0.307         + 10       103.90       0.389       370       236.67       0.348       730       354.45       0.306         20       107.79       0.388       380       240.15       0.346       740       357.51       0.304         30       111,67       0.387       390       243.61       0.345       750       360.55       0.304         40       115.54       0.386       400       247.06       0.344       760       363.59       0.302         50       119.40       0.384       410       250.50       0.343       770       366.61       0.301         60       123.24       0.383       420       253.93       0.341       780       369.62       0.299 </td <td>50</td> <td>80.25</td> <td>0.396</td> <td>310</td> <td>215.58</td> <td>0.355</td> <td>670</td> <td>335.86</td> <td>0.313</td>	50	80.25	0.396	310	215.58	0.355	670	335.86	0.313
20       92.13       0.394       340       226.18       0.351       700       345.21       0.309         10       96.07       0.393       350       229.69       0.350       710       348.30       0.308         0       100.00       0.390       360       233.19       0.348       720       351.38       0.307         + 10       103.90       0.389       370       236.67       0.348       730       354.45       0.306         20       107.79       0.388       380       240.15       0.346       740       357.51       0.304         30       111,67       0.387       390       243.61       0.345       750       360.55       0.304         40       115.54       0.386       400       247.06       0.344       760       363.59       0.302         50       119.40       0.384       410       250.50       0.343       770       366.61       0.301         60       123.24       0.383       420       253.93       0.341       780       369.62       0.299         80       130.89       0.381       440       260.75       0.339       800       375.61       0.298     <	40	84.21	0.396	320	219.13	0.353	680	338.99	0.311
10       96.07       0.393       350       229.69       0.350       710       348.30       0.308         0       100.00       0.390       360       233.19       0.348       720       351.38       0.307         + 10       103.90       0.389       370       236.67       0.348       730       354.45       0.306         20       107.79       0.388       380       240.15       0.346       740       357.51       0.304         30       111,67       0.387       390       243.61       0.345       750       360.55       0.304         40       115.54       0.386       400       247.06       0.344       760       363.59       0.302         50       119.40       0.384       410       250.50       0.343       770       366.61       0.301         60       123.24       0.383       420       253.93       0.341       780       369.62       0.300         70       127.07       0.382       430       257.34       0.341       790       372.62       0.299         80       130.89       0.381       440       260.75       0.339       800       375.61       0.298	30	88.17	0.396	330	222.66	0.352	690	342.10	0.311
0       100.00       0.390       360       233.19       0.348       720       351.38       0.307         + 10       103.90       0.389       370       236.67       0.348       730       354.45       0.306         20       107.79       0.388       380       240.15       0.346       740       357.51       0.304         30       111,67       0.387       390       243.61       0.345       750       360.55       0.304         40       115.54       0.386       400       247.06       0.344       760       363.59       0.302         50       119.40       0.384       410       250.50       0.343       770       366.61       0.301         60       123.24       0.383       420       253.93       0.341       780       369.62       0.300         70       127.07       0.382       430       257.34       0.341       790       372.62       0.299         80       130.89       0.381       440       260.75       0.339       800       375.61       0.298         90       134.70       0.380       450       264.14       0.338       810       378.59       0.295	20	92.13	0.394	340	226.18	0.351	700	345.21	0.309
+ 10       103.90       0.389       370       236.67       0.348       730       354.45       0.306         20       107.79       0.388       380       240.15       0.346       740       357.51       0.304         30       111,67       0.387       390       243.61       0.345       750       360.55       0.304         40       115.54       0.386       400       247.06       0.344       760       363.59       0.302         50       119.40       0.384       410       250.50       0.343       770       366.61       0.301         60       123.24       0.383       420       253.93       0.341       780       369.62       0.300         70       127.07       0.382       430       257.34       0.341       790       372.62       0.299         80       130.89       0.381       440       260.75       0.339       800       375.61       0.298         90       134.70       0.380       450       264.14       0.338       810       378.59       0.296         100       138.50       0.378       460       267.52       0.337       820       381.55       0.295	10	96.07	0.393	350	229.69	0.350	710	348.30	0.308
20       107.79       0.388       380       240.15       0.346       740       357.51       0.304         30       111,67       0.387       390       243.61       0.345       750       360.55       0.304         40       115.54       0.386       400       247.06       0.344       760       363.59       0.302         50       119.40       0.384       410       250.50       0.343       770       366.61       0.301         60       123.24       0.383       420       253.93       0.341       780       369.62       0.300         70       127.07       0.382       430       257.34       0.341       790       372.62       0.299         80       130.89       0.381       440       260.75       0.339       800       375.61       0.298         90       134.70       0.380       450       264.14       0.338       810       378.59       0.296         100       138.50       0.378       460       267.52       0.337       820       381.55       0.295         110       142.28       0.378       470       270.89       0.336       830       384.50       0.295	0	100.00	0.390	360	233.19	0.348	720	351.38	0.307
30       111,67       0.387       390       243.61       0.345       750       360.55       0.304         40       115.54       0.386       400       247.06       0.344       760       363.59       0.302         50       119.40       0.384       410       250.50       0.343       770       366.61       0.301         60       123.24       0.383       420       253.93       0.341       780       369.62       0.300         70       127.07       0.382       430       257.34       0.341       790       372.62       0.299         80       130.89       0.381       440       260.75       0.339       800       375.61       0.298         90       134.70       0.380       450       264.14       0.338       810       378.59       0.296         100       138.50       0.378       460       267.52       0.337       820       381.55       0.295         110       142.28       0.378       470       270.89       0.336       830       384.50       0.295         120       146.06       0.376       480       274.25       0.335       840       387.45       0.293	+ 10	103.90	0.389	370	236.67	0.348	730	354.45	0.306
40       115.54       0.386       400       247.06       0.344       760       363.59       0.302         50       119.40       0.384       410       250.50       0.343       770       366.61       0.301         60       123.24       0.383       420       253.93       0.341       780       369.62       0.300         70       127.07       0.382       430       257.34       0.341       790       372.62       0.299         80       130.89       0.381       440       260.75       0.339       800       375.61       0.298         90       134.70       0.380       450       264.14       0.338       810       378.59       0.296         100       138.50       0.378       460       267.52       0.337       820       381.55       0.295         110       142.28       0.378       470       270.89       0.336       830       384.50       0.295         120       146.06       0.376       480       274.25       0.335       840       387.45       0.293	20	107.79	0.388	380	240.15	0.346	740	357.51	0.304
50       119.40       0.384       410       250.50       0.343       770       366.61       0.301         60       123.24       0.383       420       253.93       0.341       780       369.62       0.300         70       127.07       0.382       430       257.34       0.341       790       372.62       0.299         80       130.89       0.381       440       260.75       0.339       800       375.61       0.298         90       134.70       0.380       450       264.14       0.338       810       378.59       0.296         100       138.50       0.378       460       267.52       0.337       820       381.55       0.295         110       142.28       0.378       470       270.89       0.336       830       384.50       0.295         120       146.06       0.376       480       274.25       0.335       840       387.45       0.293	30	111,67	0.387	390	243.61	0.345	750	360.55	0.304
60       123.24       0.383       420       253.93       0.341       780       369.62       0.300         70       127.07       0.382       430       257.34       0.341       790       372.62       0.299         80       130.89       0.381       440       260.75       0.339       800       375.61       0.298         90       134.70       0.380       450       264.14       0.338       810       378.59       0.296         100       138.50       0.378       460       267.52       0.337       820       381.55       0.295         110       142.28       0.378       470       270.89       0.336       830       384.50       0.295         120       146.06       0.376       480       274.25       0.335       840       387.45       0.293	40	115.54	0.386	400	247.06	0.344	760	363.59	0.302
70       127.07       0.382       430       257.34       0.341       790       372.62       0.299         80       130.89       0.381       440       260.75       0.339       800       375.61       0.298         90       134.70       0.380       450       264.14       0.338       810       378.59       0.296         100       138.50       0.378       460       267.52       0.337       820       381.55       0.295         110       142.28       0.378       470       270.89       0.336       830       384.50       0.295         120       146.06       0.376       480       274.25       0.335       840       387.45       0.293	50	119.40	0.384	410	250.50	0.343	770	366.61	0.301
80       130.89       0.381       440       260.75       0.339       800       375.61       0.298         90       134.70       0.380       450       264.14       0.338       810       378.59       0.296         100       138.50       0.378       460       267.52       0.337       820       381.55       0.295         110       142.28       0.378       470       270.89       0.336       830       384.50       0.295         120       146.06       0.376       480       274.25       0.335       840       387.45       0.293	60	123.24	0.383	420	253.93	0.341	780	369.62	0.300
90       134.70       0.380       450       264.14       0.338       810       378.59       0.296         100       138.50       0.378       460       267.52       0.337       820       381.55       0.295         110       142.28       0.378       470       270.89       0.336       830       384.50       0.295         120       146.06       0.376       480       274.25       0.335       840       387.45       0.293	70	127.07	0.382	430	257.34	0.341	7 <b>9</b> 0	372.62	0.299
100     138.50     0.378     460     267.52     0.337     820     381.55     0.295       110     142.28     0.378     470     270.89     0.336     830     384.50     0.295       120     146.06     0.376     480     274.25     0.335     840     387.45     0.293	80	130.89	0.381	440	260.75	0.339	800	375.61	0.298
110     142.28     0.378     470     270.89     0.336     830     384.50     0.295       120     146.06     0.376     480     274.25     0.335     840     387.45     0.293	90	134.70	0.380	450	264.14	0.338	810	378.59	0.296
120 146.06 0.376 480 274.25 0.335 840 387.45 0.293	100	138.50	0.378	460	267.52	0.337	820	381.55	0.295
	110	142.28	0.378	470	270.89	0.336	830	384.50	0.295
130 149.82 0.375 490 277.60 0.333 850 390.38	120	146.06	0.376	480	274.25	0.335	840	387.45	0.293
	130	149.82	0.375	490	277.60	0.333	850	390.38	

Tolerance according to Din 43760 Platinum sensing element type PT100/1P according to Din 43760

ос	Ohm	°c	°С	Ohm	ос
-220	± 0.7	± 1.8	400	+ 0.8	± 2.3
-200	± 0.5	± 1.2	500	+ 1.0	+ 3.0
-100	± 0.3	± 0.7	600	+ 1.2	± 3.7
0	± 0.1	± 0.3	700	+ 1.4	± 4.5
100	± 0.2	± 0.5	750	+ 1.5	± 4.85
200	± 0.4	± 1.1	800	+ 1.6	± 5.4
300	± 0.6	± 1.7	850	+ 1.6	± 5.8

Table (2)

Date: 13th April, 1983

Ice-point

Atmospheric pressure during the series: 97008 Pa

Potentiometer was uncalibrated

Thermometer current : 1 mA

Temperature of the standard resistance : 22.8  $^{\rm o}{\rm C}$ 

Terminal	<b>T</b> :	ime	Measured pd. x constant(volts)	Interpolated p.d. (volts)	Thermometer resistance R
	min	sec			(3)
1	0	14	0.4970 <sup>5</sup>		
2	0	40	0.4973 <sup>5</sup>	0.49699	99.92
1	1	20	0.4969	0.49728	99.92
2	1	40	0.4972 <sup>5</sup>	0.49686	99.92
1	2	10	0.4968	0.4972	99.92
2	2	40	0.4971 <sup>5</sup>	0.4967 <sup>3</sup>	99.92
1	2	55	0.4967	0.49713	99.91
2	3	30	0.4971	0.49667	99.91
1	3	53	0.4966	0.49708	99.90
2	4	20	0.4970 <sup>5</sup>	0.4965 <sup>5</sup>	99.90
1	4	50	0.4965	0.4970 <sup>3</sup>	99.89
2	5	25	0.4970	0.49647	99.89
1	5	55	0.4964 <sup>5</sup>	0.49698	99.89
2	6	25	0.4969 <sup>5</sup>	0.49642	99.89
1	7	00	0.4964	0.4969 <sup>5</sup>	99.89
2	7	30	0.4969 <sup>5</sup>		
				Average	99.90

Table (3)

Date: 13th April

Ice-point

Atmospheric pressure during the series : 96992 Pa

Potentiometer was uncalibrated

Thermometer current : 2 mA

Temperature of the standard resistance : 23.0  $^{\circ}\text{C}$ 

Terminal	T	ime	Measured p.d.x constant (volts)	Interpolated pd.(volts)	. Thermometer resistance R <sub>o</sub>
	min	sec			$(\Omega)$
1	0	. 20	0.9886		
2	0	45	0.9894 <sup>5</sup>	0.9883	99.88
1	1	10	0.9880	0.98925	99.87
2	1	40	0.9890	0.98836	99.96
1	2	35	0.9896	0.99025	99.93
2	2	55 -	0.9907	0.9895	99.88
1	3	20	0.9893	0.99061	99.87
2	3	50	0.9905	0.98918	99.87
1	4	10	0.9891	0.99042	99.87
2	4	30	0.9902	0.9890 <sup>3</sup>	99.87
1	4	55	0.9889 <sup>5</sup>	0.99029	99.86
2	5	30	0.9902	0.98885	99.86
1	5	50	0.9888	0.99014	99.86
2	6	20	0.9900	0.9887	99.86
1	7	05	0.9885 <sup>5</sup>	0.98999	99.85
2	7	35	0.9899 <sup>5</sup>		
		,		Average	99.88

Table (4)

Date: 13<u>th</u> April, 1983

Ice-point

Atmospheric pressure during the series: 96991  ${\sf Pa}$ 

Potentiometer was uncalibrated

Thermometer current : 3 mA

Temperature of the standard resistance : 23.0  $^{\circ}\text{C}$ 

Terminal	T.	ime	Measured p.d. x constant (volts)	Interpolated pd.(volts)	Thermometer resistance R <sub>o</sub>
	min	sec			(77)
1	0	07	1.4840		
2 ·	0	45	1.4865	1.4835 <sup>5</sup>	99.80
1	1	15	1.4832	1.4873	99.72
2	2	15	1.4883	1.4840	99.71
1	3	00	1.4846	1.48816	99.76
2	3	30	1.4879	1.48432	99.76
1	4	00	1.4840 <sup>5</sup>	1.48778	99.75
2	4	20	1.4877	1.4839 <sup>2</sup>	99.75
1	4	45	1.4837 <sup>5</sup>	1.48759	99.74
2	5	15	1.4874 <sup>5</sup>	1.4835 <sup>6</sup>	99.74
1	5	40	1.4834	1.4873 <sup>5</sup>	99.73
2	6	05	1.4872 <sup>5</sup>	1.4832 <sup>2</sup>	99.73
1	6	35	1.4830	1.4871 <sup>3</sup>	99.72
2	6	55	1.4870 <sup>5</sup>	1.48287	99.72
1	7	15	1.48275	1.4870 <sup>1</sup>	99.71
2	7	43	2.4869 <sup>5</sup>		
	<del></del>		and the second	Average	99.74
			,	Average	99.74

Table (5)

Date: 13th April, 1983

Ice-point

Atmospheric pressure during the series : 96949 Pa

Thermometer current : 1 mA

Temperature of the standard resistance : 23.4  $^{\rm o}{\rm C}$ 

Potentiometer was uncalibrated

Terminal	T	ime	Measured p.d. x constant (volts)	Interpolated pd.(volts)	Thermometer resistance R
	min	sec		<u> </u>	(D)
1	0	07	0.4974		
2	0	27	0.4977 <sup>5</sup>	0.49744	99.93
1	0	55	0.4975	0.49778	99.94
2	1	17	0.4978	0.4975	99.94
1	1	35	0.4975	0.4978 <sup>2</sup>	99.93
2	1	55	0.4978 <sup>5</sup>	0.4975 <sup>2</sup>	99.93
1	2	25	0.4975	0.49788	99.93
2	2	50	0.4979	0.49758	99.94
1	3	07	0.4976	0.4979	99.94
2	3	40	0.4979	0.4976	99.94
1	4	00	0.4976	0.4979	99.94
2 .	4	25	0.4979	0.4976	99.94
1	4	45	0.4976	0.4979	99.94
2	5	20	0.4979	0.49763	99.95
1	5	38	0.49765	0.4979 <sup>2</sup>	99.95
2	6	00	0.4979 <sup>5</sup>		
				Average	99.94

Table (6)

Date: 13th April, 1983

Ice-point

Atmospheric pressure during the series: 96962 Pa

Potentiometer was uncalibrated

Thermometer current: 2 mA

Temperature of the standard resistance: 24.0  $^{\rm o}{\rm C}$ 

Terminal	T.	ime	Measured pd. x constant (volts)	Interpolated pd.(volts)	Thermometer resistance
	min	sec		Mittenderen Mikita pira yilayin bira banganin bayan yilya da maganapaya ya da karanga ayan ya ya da karanga ka	(12)
1	0	10	0.9901		
2	0	40	0.9903	0.99004	99.97
1	0	56	0.9900	$0.9902^{3}$	99.97
2	1	15	0.9901 <sup>5</sup>	0.98994	99.98
1	1	30	0.9899	0.99012	99.98
2	2	05	0.9900 <sup>5</sup>	0.9898	99.97
1	2	23	0.9897 <sup>5</sup>	0.9900 <sup>2</sup>	99.97
2	2	40	0.9900	0.9897	99.97
1	3	00	0.9896 <sup>5</sup>	0.9899 <sup>8</sup>	99.97
2	3	25	0.9899 <sup>5</sup>	0.98962	99.97
1	3	45	0.9896	0.9899 <sup>2</sup>	99.97
2	4	05	0.9899	0.9895 <sup>5</sup>	99.96
1	4	26	0.9895	0.9898 <sup>3</sup>	99.97
2	4	52	0.9897 <sup>5</sup>	0.98947	99.97
1	5	15	0.9894 <sup>5</sup>	0.98973	99.97
2	5	40	0.9897		
P-07-0-1-0-1-0-0-1-0-0-1-0-0-0-0-0-0-0-0-				Average	99.97

Table (7)

Date: 13<u>th</u> April, 1983

Ice-point

Atmospheric pressure during the series: 96976 Pa

Potentiometer was uncalibrated

Thermometer current : 3 mA

Temperature of the standard resistance : 24.0  $^{\rm o}{\rm C}$ 

Terminal	Т	ime	Measured p.d. x constant (volts)	Interpolated p.d. (volts)	Thermometer resistance R
	min	sec			$\langle \Omega \rangle$
1	0	10	1.48615		
2 ·	0	35	1.4861	1.48587	99.98
1	1	00	1.4856	1.48582	99.99
2	1	15	1.48565	1.4855	99.99
1	1	40	1.4853	1.48553	99.98
2	1	56	1.4854 <sup>5</sup>	1.48518	99.98
1	2	20	1.4850	1.4853 <sup>1</sup>	99.98
2	2	38	1.4852	1.48495	99.98
1	2	55	1.4849	1.4851	99.99
2	3	13	1.4850	1.48476	99.98
1	3	35	1.4846	1.4849 <sup>3</sup>	99.98
2	4	00	1.48485	1.48449	99.98
1	5	05	1.4842	1.48452	99.98
2	5	30	1.4844	1.48407	99.98
1	5	45	1.4840	1.48434	99.98
2	6	10	1.4842 <sup>5</sup>		
	······································			Average	99.98

Table (8)

Date: 20<u>th</u> April, 1983

Ice-point

Atmospheric pressure during the series: 97019 Pa

Potentiometer was uncalibrated

Thermometer current : 1 mA

Temperature of the standard resistance : 23.0  $^{\circ}\mathrm{C}$ 

Terminal		Time	Measured pd.x ] constant(volts)	Interpolated pd.(volts)	Thermometer resistance R
	mir	n sec			$(\mathcal{U})$
1	0	05	0.5183		` '
2	0	30	0.5176	0.5182	100.12
1	1	05	0.5180 <sup>5</sup>	0.51749	•
2	1	25	0.5174	0.5180	100.11
1	1	45	0.51795	0.51736	100.12
2	2	10	0.5173	0.5178	100.11
1	2	36	0.5178	0.5172 <sup>5</sup>	100.11
2	3	05	0.5172	0.5172	100.11
1	3	30	0.5177	0.5177	100.11
2	3	55	0.5177		100.12
1	4	18	0.5176	0.5177 0.5170 <sup>8</sup>	100.12
2	4	45	0.5176		100.11
1	5	05	0.5176	0.5176 <sup>2</sup>	100.11
2	5	30	0.5176	0.5170 <sup>3</sup>	100.11
1	5	43	0.5170 0.5175 <sup>5</sup>	0.51757	100.11
2				0.5170	100.11
_	6	15	0.5170		
				Average	100.11

Table (9,)

Date: 20<u>th</u> April, 1983

Ice-point

Atmospheric pressure during the series: 96969 Pa

Potentiometer was uncalibrated

Thermometer current: 2 mA

Temperature of the standard resistance : 24.0  $^{
m O}{
m C}$ 

Terminal		Time	Measured pd.x constant(volts)	Interpolated pd.(volts)	Thermometer resistance R <sub>c</sub>
	mi	n sec			(D)
1	0	10	1.0302		(Lasy)
2	0	38	1,0286	1.02995	100.13
1	1	05	1.0297	1.0284	100.13
2	1	33	1.0282	1.0295	100.13
1	2	00	1.0294	1.02804	100.13
2	2	25	1.0279	1.02924	100.13
1	2	55	1.02905	1.02774	
2	3	20	1.0276	1.02897	100.13
1	3	55	1.0288 <sup>5</sup>	1.0296 <sup>3</sup>	100.13 99.92
2	5	10	1.0305	1.02965	99.92
1	5	50	1.0318	1.0304 <sup>2</sup>	
2	6	30	1.03035	1.0316 <sup>2</sup>	100.13
1	6	50	1.0316	1.03027	100.13
2	7	18	1.03015	1.03151	100.13
1	7	50	1.03145	1.03006	100.13
2	8	10	1.0300	1.0000	100.13
				Average	100.13

Table (10)

Date: 20th April, 1983

Ice-point

Atmospheric pressure during the series : 96969 Pa

Potentiometer was uncalibrated

Thermometer current : 3 mA

Temperature of the standard resistance : 24.0  $^{\rm o}{\rm C}$ 

Terminal	Time		Measured pd. x constant(volts)	Interpolated pd.(volts)	Thermometer resistance R
1	min	sec			(U)
1	0	13	1.5495		
2	0	40	1.54685	1.54924	100.15
1	1	05	1.5490	1.5466 <sup>6</sup>	100.15
2	1	40	1.5464	1.54874	100.15
1	2	05	1.5485 <sup>5</sup>	1.54618	100.15
2	2	25	1.5460	1.5484 <sup>1</sup>	100.16
1	2	48	1.5482 <sup>5</sup>	1.54586	100.15
2	3	15	1.5457	1.5481 <sup>2</sup>	100.16
1	3	50	1.5479 <sup>5</sup>	1.5455	100.16
2	4	25	1.5453	1.5477 <sup>2</sup>	100.16
1	4	43	1.5476	1.5452	100.16
2	5	10	1.5450 <sup>5</sup>	1.54749	100.16
1	5	32	1.5474	1.5450	100.16
2	5	65	1.5449 <sup>5</sup>	1.54787	100.19
1	7	20	1.5495	1.54639	100.19
2	7	50	1.5469		
				Average	100.16

Table (11)

Date: 20<u>th</u> April, 1983

Ice-point

Atmospheric pressure during the series: 96982 Pa

Potentiometer was uncalibrated

Thermometer current : 1 mA

Temperature of the standard resistance: 24.0  $^{\circ}\text{C}$ 

Terminal	Т	ime	Measured pd.x constant(volts)	Interpolated pd.(volts)	Thermometer resistance R <sub>o</sub>
	min	sec			$(\Omega)$
1	0	20	0.5189		
2	0	45	0.5182	0.51899	100.15
1	1	04	0.5190 <sup>5</sup>	0.51825	100.15
2	1	25	0.5183	0.5191	100.15
1	1	48	0.5191 <sup>5</sup>	0.51838	100.15
2	2	10	0.5184 <sup>5</sup>	0.5192	100.14
1	2	30	0.5192 <sup>5</sup>	0.51829	100.19
2	3	00	0.51805	0.51907	100.20
1	3	20	0.5189 <sup>5</sup>	0.51809	100.17
2	3	45	0.51815	0.5189 <sup>8</sup>	100.16
1	4	10	0.5190	0.51818	100.16
2	4 .	25	0.5182	0.5190 <sup>2</sup>	100.16
-1	4	45	0.5190 <sup>5</sup>	0.51826	100.15
2 .	5	00	0.5183	0.51907	100.15
1	5	25	0.5191	0.5183 <sup>3</sup>	100.15
2	5	43	0.5183 <sup>5</sup>		
	**************************************			Average	100.15

Table (12)

Date: 20th, April, 1983

Ice-point

Atmospheric pressure during the series: 96989 Pa

Potentiometer was calibrated

Thermometer current: 1 mA

Temperature of the standard resistance: 24.0  $^{\circ}\text{C}$ 

Terminal	T	ime	Measured pd. (volts)	Interpolated p,d,(volts)	Thermometer resistance R <sub>o</sub>
	min	sec	•		(U)
1	0	00	0.1002		
2	0	55	0.1000	0.1002	100.20
1	1	25	0.1002	0.1000	100.20
2	1	55	0.1000	0.1002	100.20
1	2	18	0.1002	0.1000	100.20
2	2	45	0.1000	0.1002	100.20
1	3	00	0.1002	0.1000	100.20
2	3	25	0.1000	0.1002	100.20
1	3	45	0.1002	0.1000	100.20
2	4	07	0.1000	0.1002	100.20
1	4	25	0.1002	0.1000	100.20
2	4	52	0.1000	0.1002	100.20
1	5	08	0.1002	0.1000	100.20
2	5 ·	20	0.1000	0.1002	100.20
1	5	35	0.1002	0.1000	100.20
2	6	00	0.1000		
				Average	100.20

Table (13)

Date: 27th April, 1983

Ice-point

Atmospheric pressure during the series: 96975 Pa

Potentiometer was uncalibrated

Thermometer current: 1 mA

Temperature of the standard resistance: 23.0  $^{\mathrm{o}}\mathrm{C}$ 

Terminal	Τ.	ime	Measured p.d. x constant (volts)	Interpolated pd.(volts)	Thermometer resistance (
	min	sec			(D)
1	0	25	0.5219 <sup>5</sup>		
2	1	00	0.5214	0.52189	100.09
1	1	20	0.5218 <sup>5</sup>	0.5213 <sup>5</sup>	100.10
2	1	40	0.5213	0.5218	100.10
1	2	00	0.52175	0.52123	100.10
2	2	20	0.52125	0.5217 <sup>1</sup>	100.09
1	2	45	0.52165	0.52119	100.09
2	3	05	0.5211 <sup>5</sup>	0.5216 <sup>2</sup>	100.09
1	3	20	0.5216	0.5211 <sup>3</sup>	100.09
2	3	42	0.5211	0.52159	100.09
· 1	4	35	0.5215 <sup>5</sup>	0.5210 <sup>3</sup>	100.10
2	5	00	0.5210	0.52155	100.11
1	5	13	0.52155	0.5209 <sup>8</sup>	100.11
2	5	30	0.5209 <sup>5</sup>	0.5215	100.11
1	.5	50	0.5214 <sup>5</sup>	0.52093	100.10
2	6	20	0.5209		
<del></del>				Average	100.10

Table (14)

Date: 27th April, 1983

Ice-point

Atmospheric pressure during the series: 97004 Pa

Potentiometer was uncalibrated

Thermometer current : 2 mA

Temperature of the standard resistance: 22.8  $^{\rm o}{\rm C}$ 

Terminal	Ţ	ime	Measured p.d. x I constant(volts)	nterpolated pd.(volts)	Thermometer resistance R
	min	sed			(Ω)
1	0	25	1.0361		
2	0	55	1.0350	1.03597	100.09
1	1	22	1.0358 <sup>5</sup>	1.0348	100.10
2	1	50	1.0346	1.0357	100.11
1	2	08	1.0356	1.03454	100.11
2	2	35	1.0344 <sup>5</sup>	1.0355 <sup>1</sup>	100.10
1	2	55	1.0354 <sup>5</sup>	1.03439	100.10
2	3	25	1.0343	1.0353 <sup>3</sup>	100.10
1	3	45	1.03525	1.03419	100.10
2	4	00	1.0341	1.03523	100.11
1	5	20	1.0351 <sup>5</sup>	1.0340 <sup>2</sup>	100.11
2	5	45	1.0340	1.0350 <sup>6</sup>	100.10
1	6	00	1.0350	1.0339 <sup>4</sup>	100.10
2	6	20	1.0338 <sup>5</sup>	1.0349 <sup>6</sup>	100.11
1	6	45	1.0349	1.0337 <sup>7</sup>	100.11
2	7	05	1.0337		
	<del></del>			Average	100.10

Table (15)

Date : 27<u>th</u> April, 1983

Ice-point

Atmospheric pressure during the series: 96984 Pa

Potentiometer was uncalibrated

Thermometer current : 3 mA

Temperature of the standard resistance : 22.8  $^{\rm o}{\rm C}$ 

Terminal	τ.	ime	Measured pd. x constant (volts)	Interpolated p,d,(volts)	Thermometer resistance R <sub>o</sub>
	min	sec			(2)
1	0	05	1.6970 <sup>5</sup>		
2	0	25	1.6949 <sup>5</sup>	1.69685	100.11
1	0	50	1.6966	1.69481	100.11
2 .	1	07	1.6945 <sup>5</sup>	1.69643	100.11
1	1	25	1.69625	1.69434	100.11
2	1	45	1.6941	1.69608	100.12
1	2	05	1.6959	1.6939 <sup>6</sup>	100.11
2	2	35	1.6937 <sup>5</sup>	1.6956	100.11
1	2	55	1.6955	1.6935 <sup>9</sup>	100.11
2	3	20	1.6934	1.6952 <sup>8</sup>	100.11
1	3	40	1.6951	1.69323	100.11
2	3	55	1.6931	1.6950 <sup>2</sup>	100.11
1	4	10	1.6949 <sup>5</sup>	1.69304	100.11
2	4	30	1.6929 <sup>5</sup>	1.69481	100.11
1	4	45	1.6947	1.6927	100.11
2	5	00	1.6926		
				Avera	ge 100.11

Table (16)

Date: 27th April, 1983

Ice-point

Atmospheric pressure during the series: 96951 Pa

Potentiometer was calibrated
Thermometer current : 1 mA

Temperature of the standard resistance:  $22.8^{\circ}$ C

Terminal	1	ime	Measured pd. (volts <b>)</b>	Interpolated (volts)	pd. Thermometer resistance R
	min	sec			(D)
1	Ū	25	0.1001		
2	1	00	0.1000 <sup>5</sup>	0.10016	100.11
1	1	20	0.1002	0.10009	100.11
2	1	50	0.1001 <sup>5</sup>	0.1002	100.05
1	2	10	0.1002	0.1001 <sup>5</sup>	100.05
2	2	30	0.1001 <sup>5</sup>	0.10022	100.07
1	3	00	0.10025	0.1001 <sup>5</sup>	100.10
2	3	30	0.10015	0.1002 <sup>5</sup>	100.10
1	4	00	0.10025	0.10018	100.07
2	4	25	0.1002	0.1002 <sup>5</sup>	100.05
1	4	50	0.10025	0.1002	100.05
2	5	10	0.1002	0.1002 <sup>5</sup>	100.05
. 1	5	25	0.10025	0.1002	100.05
2	5	50	0.1002	0.1002 <sup>8</sup>	100.08
1	6	05	0.1003	0.1002	100.10
2	6	25	0.1002		
				Average	e 100.08

Table (17)

Summary of results for resistance measurement at the ice-point  $% \left( 1\right) =\left( 1\right) \left( 1\right) +\left( 1\right) \left( 1\right) \left( 1\right) +\left( 1\right) \left( 1\right) \left($ 

Date.	Table No.	Average	$R_{o}$
13-4-83	3	( <u>n</u> ) 99.90	
	4	99.88	
	5	99.74	
	6	99.94	
	7	99.97	
	8	99.98	
20-4-83	9	100.11	
	10	100.13	
	11	100.16	
	12	100.15	
	13	100.20	
27-4-83	14	100.10	
	15	100.10	
	16	100.11	
	17	100.08	
MEAN value o	f R <sub>o</sub>	100.04	

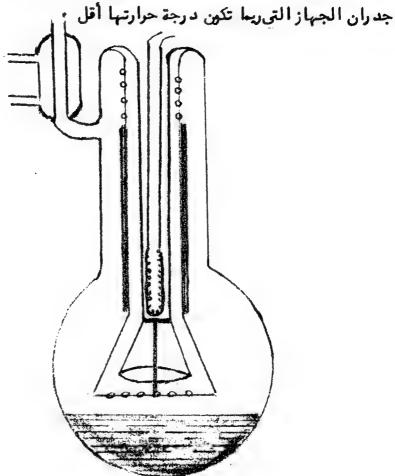
$$R_0 = 100.04 \pm 0.10 \Omega$$

Table (18)

## ٤-- تعيين مقاومة الترمومتر عد نقطة غليان الماء

استخدم جهاز مبسط ذو كفاءة علية لتحقيق نقطة غليان الماء قسام بتصميمه الاستاذ الدكتور محمد محمود عبار ٢٢) فالجهاز كما هو موضح بالشكل (١١) مصنع من الزجاج ومزود بمكثف ومصيدة لقطرات الماء الستى ربما تقذف تجاء الترمومتر ومصيدة للاشعاع حول الترمومتر مكونة من أنبوب داخلية وخارجية بالاضافة الى القصدير الملفوف حول الأنبوبة الخارجية .

وهذه المصيدة ترسن عدم هبوط درجة حرارة الترموستر بالاشعاع الــــى



شكل (١١): جهاز تحقيق نقطة غليان الماء

يستخدم فى الجهاز ما مقطر ويسخن حتى يغلى ثم تخفض القدرة فى فــــرن التسخين • ولاتبدأ القياسات الابعد مضى فترة كافية لحدوث اتــــزان حرارى بين الترمومتر والبخار وطرد الهواء بالجهاز تماما وتتبع نفسس الطريقة التى تم بموجبها قياس مقاومة الترمومتر عد درجمة تجمد الجليسد الا أن قراءة البارومتر كانت توخذ في فترات اكثر تقاربا ( بعد كل عشر دقائق) ، وفي قراءات أحد الايام قيس فرق الجهد بين طرفي المقاوسة العيارية وطرفي الترمومتر قبل وبعد عكس اتجاء التيار في الترمومتر لتفادى أي أثر للقوى الدافعة الكهروحوارية ،

ورصدت النتائج في الجداول من جدول (١٩) الىجدول (٤١) • ولخصت النائج لقيمة المفامية عند نقطمة عليان الماء في الجدول (٤١) • وحسبت درجة حوارة غليان الماء له من المعادلة التالية :

t = 100 + 
$$\frac{64.500 \log_{10}(P/P_o)}{1-0.1979 \log_{10}(P/P_o)}$$

حيث Po = 101325 Pa وهى الضغط الجوى العيارى و P هى متوسط الضغط الجوى عد بداية ونهاية القراءة أما قيمة المقاومة R<sub>100</sub> (عد درجة الحرارة ١٠٠ س) فحسبت مسسن المعادلة التالية :

$$R_{100} = R_t + \frac{(100-t)(R_t - R_o)}{t}$$

Date : 20th April, 1983

Steam-point

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96856 Pa Atmospheric pressure at the end of the series: 96916 Pa

The potentiometer was calibrated

Thermometer current: 1 mA

Temperature of the standard resistance: 24.0  $^{\circ}\text{C}$ 

Terminal	ti	me	Measured pd, (volts)	Interpolated p.d. (volts)	Thermometer resistance R <sub>t</sub>
	min	sec			$(\Omega)$
1	0	55	0.1381		
2	1	40	0.0999 <sup>5</sup>	0.1381	138.17
1	2	30	0.1381	0.0999 <sup>3</sup>	138.20
2	3	30	0.0999	0.1381	138.24
1	4	20	0.1381	0.0999	138.20
2	4	55	0.0999 <sup>5</sup>	0.1381	138.17
1	5	25	0.1381	0.0999 <sup>5</sup>	138.17
2	6	00	0.0999 <sup>5</sup>	0.1381 <sup>3</sup>	138.20
1	6	35	0.1381 <sup>5</sup>	0.0999	138.25
2	7	15	0.0999	0.1381 5	138.29
1	8	10	0.1381 <sup>5</sup>	0.0999	138:25
2	9	05	0.0999 <sup>5</sup>	0.1381 <sup>5</sup>	138.22
1	9	45	0.1381 <sup>5</sup>	0.0999 <sup>5</sup>	138.22
2	10	25	0.0999 <sup>5</sup>	0.1381 <sup>5</sup>	138.22
1	11	13	0.1381 <sup>5</sup>	0.0999 <sup>5</sup>	138.22
2	11	35	0.0999 <sup>5</sup>		
				Average	138.22

point Calculated temperature t of the boiling/of water = 98.750  $^{\rm o}$ C Calculated resistance R $_{100}$  of the thermometer at 100  $^{\rm o}$ C = 138.70  $^{\rm o}$ C

Table (19)

Date: 20th April, 1983

Steam-point

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96916 Pa

Atmospheric pressure at the end of the series: 96909 Pa

Potentiometer was uncalibrated

Thermometer current: 1 mA

Temperature of the standard resistance : 24.0  $^{\rm o}{\rm C}$ 

Terminal	ίŢ	me .	Measured pd. x ] constant(volts)	Interpolated pd(volts)	Thermometer resistance R <sub>t</sub>
	mir	sec			(12)
1	16	40	0.7207		
2	17	15	0.5211 <sup>5</sup>	0.72062	138.27
1	17	50	0.7205 <sup>5</sup>	0.52131	138.22
2	18	20	0.5214 <sup>5</sup>	0.7207 <sup>5</sup>	138.22
1	18	43	0.7209	0.5214 <sup>2</sup>	138.26
2	19	15	0.5214	0.72087	138.26
1	19	35	0.7208 <sup>5</sup>	0.52136	138.26
2	20	10	0.5213	0.72082	138.27
1	20	30	0.7208	0.52128	138.28
2	20	55	0.5212 <sup>5</sup>	0.7207	138.28
1	21	10	0.7207 <sup>5</sup>	0.52123	138.28
2	21	30	0.5212	0.7207 <sup>5</sup>	138.29
1	21	45	0.7207 <sup>5</sup>	0.5212	138.29
2	22	00	0.5212	0.7207 <sup>5</sup>	138.29
1	22	17	0.7207	0.52116	138.30
2	22	45	0.5211	0.7207 <sup>5</sup>	138.31
1	23	05	0.7207 <sup>5</sup>	0.5211 -	138.31
2	23	38	0.5211	0.7207 <sup>5</sup>	138.31
1	<b>2</b> 3	46	0.7207 <sup>5</sup>	0.52109	138.32
2	24	20	0.5210 <sup>5</sup>		
	<del></del>			Average	138.28

Calculated temperature t of the boiling point of water = 98.756  $^{o}$ C Calculated resistance R<sub>100</sub> of the thermometer at 100 $^{o}$ C =138.76  $\Omega$ 

Date : 20<u>th</u> April, 1983

Steam-point

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96956 Pa

Atmospheric pressure at the end of the series : 96929 Pa

Potentiometer was uncalibrated

Thermometer current: 2 mA

Temperature of the standard resistance : 24.0  $^{\rm o}{\rm C}$ 

Terminal	Tim	е	Measured p.d. x constant (volts)	Interpolated p.d.(volts)	Thermometer resistance R <sub>t</sub>
	min	sec			(D)
1	0	20	1.4333 <sup>5</sup>		•
2	1	00	1.0365	1.4337 <sup>3</sup>	138.32
1	2	10	1.4340	1.03662	138.33
2	4	20	1.0368 <sup>5</sup>	1.43346	138.25
1 .	5	10	1.4332 <sup>5</sup>	1.0367	138.25
2	5	42	1.0366	1.43314	138.25
1	6	20	1.4330	1.03654	138.25
2	6	50	1.0365	1.43287	138.24
1	7	30	1.4327	1.03639	138.24
2	8	25	1.0362 <sup>5</sup>	1.4325 <sup>6</sup>	138.24
1	8	50	1.4325	1.03618	138.25
2	9	20	1.0361	1.4324 <sup>2</sup>	138.25
1	9	45	1.4323 <sup>5</sup>	1.0360 <sup>6</sup>	138.25
2	10	22	1.0360	1.43223	138.25
1	10	45	1.4321 <sup>5</sup>	1.0359 <sup>5</sup>	
2	11	10	1.0359		
Andrews do trade a citation of the second of				Average	138.26

calculated temperature t of the boiling point of water = 98.765  $^{\rm o}$ C Calculated resistance R $_{\rm 100}$  of the thermometer at 100  $^{\rm o}$ C= 138.74  $\Omega$ 

Date : 20th April, 1983

Steam-point

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96916 Pa

Atmospheric pressure at the end of the series : 96962 Pa

The potentiometer was calibrated

Thermometer current: 2 mA

Temperature of the standard resistance: 24.0 °C

Terminal	ti	me	Measured p.d. (volts)	Interpolated pd. (volts)	Thermometer resistance R <sub>t</sub>
	min	sec			(D)
1	0	25	0.2750		
2	1	15	0.1989	0.2750	138.26
1	1	40	0.2750	0.1989	138.26
2	2	05	0.1989	0.2750	138.26
1	2	<b>3</b> 5	0.2750	0.1989	138.26
2	3	10	0.1989	0.2750	138.26
1	3	38	0.2750	0.1989	138.26
2	4	10	0.1989	0.2750	138.26
1	4	35	0.2750	0.1988 <sup>7</sup>	138.28
2	4	55	0.1988 <sup>5</sup>	0.2750	138.30
1	5	23	0.2750	0.1988 <sup>5</sup>	138.30
2	5	45	0.1988 <sup>5</sup>	0.2750	138.30
1	6	02	0.2750	0.1988 <sup>5</sup>	138.30
2	6	25	0.1988 <sup>5</sup>	0.2750	138.30
1	6	45	0.2750	0.1988 <sup>7</sup>	138.28
2	7	15	0.1989	0.2750 <sup>2</sup>	138.27
1	7	50	0.2750	0.1989	138.29
2	8	15	0.1989		
				Average	138.28

Calculated temperature t of the boiling point of water = 98.764  $^{\rm o}$ C Calculated resistance R $_{\rm 100}$  of the thermometer at 100 $^{\rm o}$ C = 138.76  $\Omega$ 

Table (22)

Date: 20th April, 1983

Steam-point

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96962 Pa

Atmospheric pressure at the end of the series : 96989 Pa

The potentiometer was calibrated

Thermometer current : 3 mA

Temperature of the standard resistance : 24.0  $^{\rm o}{\rm C}$ 

TErminal	ti	me	Measured pd (volts)	, Interpolated pd. (volts)	Thermometer resistance R
	min	sec			(75)
1	0	05	0.41315		
2	0	50	0.2986	$0.4130^{9}$	138.34
1	1	20	0.4130 <sup>5</sup>	0.29858	138.34
2	1	52	0.2985 <sup>5</sup>	0.4130 <sup>2</sup>	138.34
1	2	15	0.4130	0.29853	138.34
2	2	50	0.2985	0.4130	138.36
1 .	3	10	0.4130	0.29848	138.37
2	3	40	0.2984 <sup>5</sup>	0.4132	138.46
1	4	25	0.4136	0.2987	138.47
2	5	00	0.2989	0.41358	138.37
1	5	55	0.4135	0.29887	138.37
2	6	20	0.2988 <sup>5</sup>	0.4135 <sup>3</sup>	138.37
1	6	50	0.4135	0.2988 <sup>3</sup>	138.37
2	7	25	0.2988	0.4135	138.39
1	7	55	0.4135	0.29867	138.40
2	8	20	0.2987 <sup>5</sup>		
	a-77-b-d-hab consulted archo	Africano en el electronista de la constanta en espeños		Average	138.36

Calculated temperature t of the boiling point of water = 98.775  $^{\rm o}$ C Calculated resistance R $_{100}$  of the thermometer at  $100^{\rm o}$ C =138.84  $\Omega$ 

Table (23)

Date : 20th April, 1983

Steam-point

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96989 Pa Atmospheric pressure at the end of the series: 96976 Pa

Potentiometer was uncalibrated

Thermometer current: 3 mA

Temperature of the standard resistance : 24.0  $^{\rm o}{\rm C}$ 

Terminal	Ti	me	Measured pd. x constant (volts)	Interpolated p.d. (volts)	Thermometer resistance R <sub>t</sub>
	min	sec			$(\Omega)$
-1	0	35	1.8990 <sup>5</sup>		
2	1	05	1.3721	1.8988 <sup>5</sup>	138.39
1	1	35	1.8986 <sup>5</sup>	1.37201	138.38
2	2	15	1.3719	1.89851	138.39
1	2	45	1.8984	1.37174	138.39
2	3	20	1.3715 <sup>5</sup>	1.89971	13851
1	4	00	1.9012	1.37226	138.55
2	5	10	1.3735	1.90088	138.40
1	5	40	1.90075	1.3734 <sup>2</sup>	138.40
2	6	15	1.3733 <sup>5</sup>	1.90067	138.40
1	6	55	1.9005	1.37322	138.40
2	7	20	1.3731 <sup>5</sup>	1.90038	138.40
1	8	00	1.9002	1.3730 <sup>5</sup>	138.39
2	8	18	1.3730	1.90012	138.39
1	8	45	1.9000	1.3729 <sup>5</sup>	138.39
2	9	10	1.3729	1.89991	138.39
1	10	10	1.8997	1.37269	138.39
2	10	50	1.3725 <sup>5</sup>		
Partition of Philosophysical and Shinds and an ex-		-		Average	138.39

Calculated temperature t of the boiling point of water =  $98.777^{\circ}$ C Calculated resistance  $R_{100}$  of the thermometer at  $100^{\circ}$ C = 138.86  $\Omega$ 

Table (24)

Date: 20th April, 1983

Steam-point

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96975 Pa

Atmospheric pressure at the end of the series : 96962 Pa

Potentiometer was uncalibrated

Thermometer current: 1 mA

Temperature of the standard resistance : 24.0  $^{\rm o}{\rm C}$ 

Terminal	τ	ime	Measured pd. x constant (volts)	Interpolated p.d.(volts)	Thermometer resistance R <sub>t</sub>
	min	sec			(SL)
1	0	55	0.7514 <sup>5</sup>		
2	1	25	0.5431	0.7515	138.38
1	2	00	0.7516	0.54322	138.36
2	2	23	0.5433	0.7517 <sup>2</sup>	138.36
1	2	40	0.7518	0.5433 <sup>3</sup>	138.37
2	3	15	0.5434	0.7519	138.37
1	3	35	0.7519 <sup>5</sup>	0.54344	138.37
2	4	00	0.5435	0.75164	138.30
1	4	35	0.7512	0.5431 <sup>3</sup>	138.31
2	4	57	0.5429	0.75124	138.38
1	5	25	0.7513	0.54296	138.37
2	5	45	0.5430	0.7513 <sup>5</sup>	138.37
1	6	05	0.7514	0.5430 <sup>3</sup>	138.37
2	6	25	0.5430 <sup>5</sup>	0.75144	138.37
1	6	50	0.7515	0.5430 <sup>8</sup>	138.38
2	7	13	0.5431	0.7515	138.37
1	7	40	0.7515	0.5431 <sup>3</sup>	138.36
2	7	55	0.5431 <sup>5</sup>	0.75154	138.37
1	8	15	0.7516	0.54318	138.37
2	8	35	0.5432	•	
				Average	138.37

Calculated temperature t of the boiling point of water = 98.773  $^{o}$ C Calculated resistance R $_{100}$  of the thermometer at 100  $^{o}$ C = 138.85  $\Omega$ 

Date: 20th April, 1983

Steam-point

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96962 Pa

Atmospheric pressure at the end of the series : 96979 Pa

The potentiometer was calibrated

Thermometer current: 1 mA

Temperature of the standard resistance : 24.2  $^{\mathrm{o}}\mathrm{C}$ 

min sec         (volts)         (volts)         resist           1         1         00         0.1382 <sup>5</sup> 138.           2         1         45         0.1000         0.1382 <sup>5</sup> 138.           1         2         00         0.1382 <sup>5</sup> 0.1000         138.           2         2         30         0.1000         0.1382 <sup>5</sup> 138.           1         3         00         0.1382 <sup>5</sup> 0.1000         138.           2         3         25         0.1000         0.1383 <sup>3</sup> 138.           1         3         45         0.1384         0.1000         1383 <sup>6</sup> 138.           2         4         20         0.1000         0.1383 <sup>6</sup> 138.           1         4         35         0.1383 <sup>5</sup> 0.1000         1383.           2         5         05         0.1000         0.1383 <sup>5</sup> 138.           1         5         30         0.1384         0.1000         1383           2         5         50         0.1000         0.1383 <sup>7</sup> 138.           2         5         50         0.1000         0.1384         138						<del></del>
1       1       00       0.1382 <sup>5</sup> 2       1       45       0.1000       0.1382 <sup>5</sup> 138.         1       2       00       0.1382 <sup>5</sup> 0.1000       138.         2       2       30       0.1000       0.1382 <sup>5</sup> 138.         1       3       00       0.1382 <sup>5</sup> 0.1000       138.         2       3       25       0.1000       0.1383 <sup>3</sup> 138.         1       3       45       0.1384       0.1000       138.         2       4       20       0.1000       0.1383 <sup>6</sup> 138.         1       4       35       0.1383 <sup>5</sup> 0.1000       138.         2       5       05       0.1000       0.1383 <sup>5</sup> 138.         1       5       30       0.1384       0.1000       138.         2       5       50       0.1000       0.1383 <sup>7</sup> 138.         1       6       10       0.1384       0.1000       138.         2       6       30       0.1000       0.1384       138.         1       7       15       0.1384       0.1000       138.         2<	Terminal	ti	me			Thermometer resistance
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		min	sec			(D)
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	1	1	00	0.1382 <sup>5</sup>		,
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	2	1	45		0.1382 <sup>5</sup>	138.25
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	1	2	00	0.1382 <sup>5</sup>		138.25
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	2	2	30		0.1382 <sup>5</sup>	138.25
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	1	3	00	0.1382 <sup>5</sup>		138.25
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	2	3	25	0.1000	0.13833	138.33
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	1	3	45	0.1384		138.40
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	2	4	20		0.13836	138.36
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	1	4	35	0.1383 <sup>5</sup>	0.1000	138.35
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	2	5	05		0.1383 <sup>5</sup>	138.35
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	1	5	30	0.1384		138.37
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	2	5	50	0.1000	0.13837	138.40
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	1	6	10	0.1384	0.1000	138.40
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	2	6	30	0.1000	0.1384	138.40
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	1	7	15	0.1384	0.1000	138.40
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	2	7	45	0.1000	0.1384	138.40
1 9 30 0.1384 <sup>5</sup> 0.1000	1	8	20	0.1384	0.1000	138.42
	2	8	50		0.1384 <sup>2</sup>	138.45
2 9 50 0.1000	1	9	30	0.1384 <sup>5</sup>	0.1000	
	2	9	50	0.1000		
Average 138.		***************************************	headadh an ad eanna an aire an an aire		Average	138.35

Calculated temperature t of the boiling point of water = 98.773  $^{o}$ C Calculated resistance R $_{100}$  of the thermometer at 100 $^{o}$ C = 138.83  $\Omega$ 

Date : 21<u>st</u> April, 1983

Steam-point

Atmospheric pressure at the beginning of the series:  $96528\ Pa$ 

Atmospheric pressure at the end of the series: 96520 Pa

The potentiometer was calibrated

Thermometer current : 1 mA

Temperature of the/resistance: 25.4 °C

Terminal	Τ.	ime	Measured pd. (volts)	Interpolated p.d. (volts)	Thermometer resistance R <sub>t</sub>
	min	sec			$(\Omega)$
1	1	00	0.1381		
2	1	25	0.1000	0.1381	138.10
1	1	45	0.1381	0.0999	138.14
2	2	05	0.0999 <sup>5</sup>	0.1381 <sup>3</sup>	138.20
1	2	45	0.1382	0.0999 <sup>5</sup>	138.27
2	3	10	0.0999 <sup>5</sup>	0.1381 <sup>5</sup>	138.22
1	3	35	0.1381_	0.09995	138.17
2	4	05	0.0999 <sup>5</sup>	0.1381	138.18
1	5	20	0.1381 <sup>5</sup>	0.099999	138.16
2	5	35	0.1000	0.1381 <sup>5</sup>	138.15
1	5	55	0.1381 <sup>5</sup>	0.1000	138.15
2	6	15	0.1000	0.1381 <sup>5</sup>	138.15
1	6	35	0.1381 <sup>5</sup>	0.1000	138.15
2	6	55	0.1000	0.1381 <sup>5</sup>	138.15
1	7	25	0.1381 <sup>5</sup>	0.1000	
2	8	00	0.1000		
				Average	138.17

Calculated temperature t of the boiling point of water = 98.644  $^{o}$ C Calculated resistance R $_{100}$  of the thermometer at 100  $^{o}$ C= 138.69  $\Omega$ 

Table (27)

Date: 21st April, 1983

Terminal

1

Steam-point

Thermometer

 $(\Omega)$ 

resistance Rt

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96520 Pa

Interpolated

p.d.(volts)

Atmospheric pressure at the end of the series : 96580 Pa

potentiometer was uncalibrated

Thermometer current: 1 mA

Time

min sec.

0

20

Temperaure of the standard resistance : 25.4 °C

Measured p.d. x constant (volts)

0.73925

2	1	15	0.5348 <sup>5</sup>	0.73919	138.21
1	2	00	0.7391 <sup>5</sup>	0.5348 <sup>2</sup>	138.21
2	2	25	0.5348	0.7391 <sup>3</sup>	138.21
1	2	50	0.7391	0.5347 <sup>5</sup>	138.21
2	3	20	0.5347	0.7390 <sup>5</sup>	138.22
1	3	45	0.7390	0.53467	138.22
2	4	05	0.5346 <sup>5</sup>	0.7390 <sup>2</sup>	138.23
1	4	30	0.7390 <sup>5</sup>	0.53468	138.22
2	4	50	0.5347	$0.7390^{1}$	138.21
1	5	15	0.7389 <sup>5</sup>	0.5346 <sup>5</sup>	138.21
2	5	45	0.5346	0.7389 <sup>2</sup>	138.22
1	6	05	0.7389	0.5346	138.22
2	6	30	0.5346	0.7388	138.20
1	6	55	0.7388 <sup>5</sup>	0.5345 <sup>2</sup>	138.23
2	7	15	0.5345 <sup>5</sup>		
**************************************				Average	138.22

Calculated temperature t of the boiling point of water = 98.652  $^{o}$ C Calculated resistance R $_{100}$  of the thermometer at 100  $^{o}$ C = 138.74  $\Omega$ 

Date: 21st April, 1983

Terminal

Steam-point

Thermometer

138.31

Average

resistance Rt

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96580 Pa

Interpolated p.d.

(volts)

Atmospheric pressure at the end of the series : 96586 Pa

The potentiometer was calibrated

Thermometer current: 2 mA

Time

Temperature of the standard resistance: 25.8 °C

Measured p.d.

(volts)

			( ,	(10200)	10010canco nt
	min	sec			$(\Omega)$
1	0	20	0.2744		
2	1	00	0.1984	0.2743 <sup>5</sup>	138.28
1	1	45	0.2743	0.19837	138.28
2	2	25	0.1983 <sup>5</sup>	0.27427	138.28
1	3	00	0.2742 <sup>5</sup>	0.1983 <sup>2</sup>	138.29
2	3	25	0.1983	0.2744 <sup>5</sup>	138.40
1	4	15	0.2748 <sup>5</sup>	0.19854	138.44
2	4	50	0.1987	0.2748 <sup>3</sup>	138.31
1	5	<b>3</b> 5	0.2748	0.1987	138.30
2	6	05	0.1987	0.2748	138.30
1	6	35	0.2748	0.1986 <sup>5</sup>	138.33
2	7	05	0.1986	0.2747	138.35
1	7	30	0.2747 <sup>5</sup>	0.1986	138.34
2	8	10	0.1986	0.2747 <sup>5</sup>	138.34
1	8	30	0.2747 <sup>5</sup>	0.1986	138.34
2	9	00	0.1986		
	<del></del>				

Calculated temperature t of the boiling point of water = 98.661  $^{o}$ C Calculated resistance R $_{100}$  of the thermometer at 100  $^{o}$ C = 138.83  $\Omega$ 

Table (29)

Date: 21st April, 1983

Steam-point

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96580 Pa

Atmospheric pressure at the end of the series: 96664 Pa

Potentiometer was uncalibrated

Thermometer current: 2 mA

Temperature of the standard resistance: 25.8°C

Terminal	Τ.	ime	Measured p.d. x constant(volts)	Interpolated pd.(volts)	Thermometer resistance R
	min	sec			(.0.)
1	0	25	1.4419 <sup>5</sup>		• •
2	0	52	1.0434	1.44216	138.22
1	3	05	1.4432	1.0438 <sup>5</sup>	138.26
2	4	05	1.0440 <sup>5</sup>	1.44307	138.22
1	4	35	1.4430	1.0440 <sup>2</sup>	138.22
2	4	55	1.0440	1.4429 <sup>5</sup>	138.21
1	5	15	1.4429	1.0439 <sup>3</sup>	138.22
2	5	40	1.04385	1.44287	138.23
1	6	00	1.4428 <sup>5</sup>	1.0438 <sup>3</sup>	138.23
2	6	20	1.0438	1.44279	138.22
1	6	50	1.4427	1.0437 <sup>3</sup>	138.22
2	7	15	1.0437	1.4426 <sup>2</sup>	138.22
1	. 8	05	1.4424 <sup>5</sup>	1.04359	138.22
2	8	25	1.0435 <sup>5</sup>	1.44247	138.23
1	8	50	1.4425	1.0435 <sup>2</sup>	138.23
2	9	10	1.0435		
				Average	138.23

Calculated temperature t of the boiling point of water = 98.674  $^{o}$ C Calculated resistance R $_{100}$  of the thermometer at 100  $^{o}$ C = 138.74  $_{o}$ C

Table (30)

Date: 21<u>st</u> April, 1983

Steam-point

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96664 Pa Atmospheric pressure at the end of the series : 96656 Pa

The potentiometer was calibrated

Thermometer current : 3 mA

Temperature of the standard resistance : 25.9 oC

Terminal		Time	Measured p.d. (volts)	Interpolated pd. (volts)	Thermomet resistanc
	mi	n sec			(.0.)
1	0	30	0.4114 <sup>5</sup>		\ \
2	1	00	0.2975 <sup>5</sup>	0.41143	138.27
1	1	32	0.4114	0.29752	
2	1	55	0.2975	0.4117	138.28
1	2	40	0.4125	0.29808	138.40
2	3	05	0.2984	0.4125	138.39
1	3	<b>30</b>	0.4125		138.24
2	3	50	0.2984	0.2984	138.24
1	4	10	0.4125	0.4125	138.24
2	4	30	0.2984	0.2984	138.24
1	4	50	0.4124 <sup>5</sup>	0.4124 <sup>7</sup>	138.23
2	5	15		0.2984	138.22
1	5	40	0.2984	0.4124	138.21
2	5		0.4124	0.2983	138.22
1		58	0.2983 <sup>5</sup>	0.4124	138.23
	6	15	0.4124	0.2983 <sup>3</sup>	138.24
2	6	35	0.2983		
	-				
				Average	138.24

Calculated temperature t of the boiling point of water = 98.684  $^{\circ}\text{C}$ Calculated resistance  $R_{100}$  of the thermometer at 100  $^{\circ}\text{C}$  = 138.75  $\Omega$ 

Table (31)

Date: 21<u>st</u> April, 1983

Steam-point

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96656 Pa Atmospheric pressure at the end of the series: 96656 Pa

Potentiometer was uncalibrated

Thermometer current: 3 mA

Temperature of the standard resistance: 26.0  $^{\rm o}{\rm C}$ 

Terminal	1	ime	Measured pd. x constant (volts)	Interpolated pd.(volts)	Thermometer resistance R <sub>t</sub>
	min	sec			$(\Omega)$
1	0	22	1.8450		()
2	0	55	1.3347 <sup>5</sup>	1.8450	138.23
1	1	25	1.8450	1.33461	138.24
2	1	50	1.3343	1.84492	138.25
1	2	12	1.8448 <sup>5</sup>	1.33442	138.25
2	2	55	1.3342 <sup>5</sup>	1.8446	138.25
1	3	20	1.8444 <sup>5</sup>	1.33418	138.25
2	4	45	1.3339 <sup>5</sup>	1.84413	138.25
1	6	15	1.8438	1.3336	138.26
2	6	40	1.3335	1.84369	138.26
1	7	00	1.8436	1.3334 <sup>5</sup>	138.26
2	7	20	1.3334	1.84365	138.27
1	7	40	1.8437	1.33338	138.27
2	8	02	1.3333 <sup>5</sup>	1.8437	138.28
1	8	20	1.8437 <sup>5</sup>	1.33328	138.29
2	8	40	1.3332	1.8436	138.29
1	8	55	1.8436	1.33311	138.29
2	9	12	1.3330		
	***************************************			Average	138.26

Calculated temperature t of the boiling point of water = 98.684  $^{o}$ C Calculated resistance R $_{100}$  of the thermometer at 100  $^{o}$ C = 138.77  $\Omega$ 

Date : 26<u>th</u> April, 1983

Steam-point

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96822 Pa Atmospheric pressure at the end at the series: 96822 Pa

The potentiometer was calibrated

Thermometer current : 1 mA

Temperature of the standard resistance : 23.0  $^{\rm o}{\rm C}$ 

Terminal		Time	Measured pd. (volts)	Interpolated pd. (volts)	Thermometer resistance R <sub>t</sub>
	mir	n ŝeċ		,	$(\Omega)$
1	0	20	0.1381 <sup>5</sup>		(32)
2	1	05	0.1000	0.13817	138.17
1	1	35	0.1382	0.1000	138.20
2	2	00	0.1000	0.1381 <sup>7</sup>	138.17
1	2	15	0.1381 <sup>5</sup>	0.1000	138.15
2	2	45	0.1000	0.13821	138.21
1	3	55	0.1383 <sup>5</sup>	0.1000	138.35
2	4	35	0.1000	0.13831	138.31
1	6	30	0.1382	0.09996	138.25
2	7	00	0.0999 <sup>5</sup>	0.1382	138.27
1	7	55	0.1382	0.0999 <sup>5</sup>	138.27
2	8	17	0.0999 <sup>5</sup>	0.1382	138.27
1	8	40	0.1382	0.999 <sup>5</sup>	138.27
2	9	05	0.0999 <sup>5</sup>	0.1382 <sup>3</sup>	138.30
1	9	30	0.1382 <sup>5</sup>	0.0999 <sup>5</sup>	138.32
2	9	50	0.0999 <sup>5</sup>		
				Average	138.26

Calculated temperature t of the boiling point of water = 98.730  $^{o}$ C Calculated resistance R $_{100}$  of the thermometer at 100  $^{o}$ C = 138.75  $\Omega$ 

Table (33)

Date: 1st May 1983

Steam-point

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96420~Pa Atmospheric pressure at the end of the series : 96480~Pa

The potentiometer was calibrated

Thermometer current: 1 mA

Temperature of the standard resistance : 26.0°C

Terminal	t	ime	measured pd. (volts)	Interpolated po (volts)	l. Thermometer resistance R
	min	sec			(0)
1	0	18	0.1381		
2	0	48	0.0999 <sup>5</sup>	0.1381	138.17
1	1	38	0.1381	0.0999 <sup>5</sup>	138.17
2	2	12	0.09995	0.1381	138.17
1	2	35	0.1381	0.0999 <sup>5</sup>	138.17
2	3	00	0.0999 <sup>5</sup>	0.13807	138.14
1	3	20	0.1380 <sup>5</sup>	0.0999 <sup>5</sup>	138.12
2	3	45	0.0999 <sup>5</sup>	0.1380 <sup>5</sup>	138.12
1	4	05	0.1380 <sup>5</sup>	0.0999	138.15
2	. 4	35	0.0999	0.1380 <sup>5</sup>	138.19
1	5	00	0.1380 <sup>5</sup>	0.0999	138.19
2	5	35	0.0999	0.1380 <sup>5</sup>	138.19
1	5	50	0.1380 <sup>5</sup>	0.0999	138.19
2	6	10	0.0999	0.1380 <sup>5</sup>	138.19
1	6	30	0.1380 <sup>5</sup>	0.0999	138.19
2	6	45	0.0999		
				Average	138.17

Calculated temperature t of the boiling point of water = 98.623  $^{o}$ C Calculated resistance R $_{100}$  of the thermometer at 100  $^{o}$ C =138.70  $\Omega$ 

Table (34)

Date: 1st May, 1983

Steam-point

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96480 Pa Atmospheric pressure at the end of the series: 96487 Pa

Potentiometer was uncalibrated

Thermometer current : 2 mA Temperature of the standard resistance : 26.0  $^{\rm o}{\rm C}$ 

Terminal	T	ime	Measured pd. x constant (volts)	Interpolated pd. (volts)	Thermometer resistance R <sub>t</sub>
	min	sec			(2)
1	. 0	07	1.3848 <sup>5</sup>		
2	0	45	1.0019	1.38457	138.19
1	1	35	1.3842	1.00223	138.11
2	2	15	1.0025	1.3847	138.13
1	2	45	1.3852	1.00234	138.20
2	3	12	1.0022	1.38508	138.20
1	3	40	1.3849 <sup>5</sup>	1.0021	138.20
2	4	10	1.0020	1.3847 1	138.19
1	4	30	1.3845 <sup>5</sup>	1.0019 <sup>1</sup>	138.19
2	4	55	1.0018	1.3844 <sup>1</sup>	138.19
1	5	15	1.3843	1.0017	138.20
2	5	35	1.0016	1.3842	138.20
1	5	55	1.3841	1.0015 <sup>5</sup>	138.20
2	6	15	1.0015	1.3840 <sup>1</sup>	138.20
1	6	40	1.3839	1.00142	138.19
2	7	00	1.0013 <sup>5</sup>		
				Average	138.19

Calculated temperature t of the boiling point of water = 98.633  $^{\circ}$ C Calculated resistance R $_{100}$  of the thermometer at 100  $^{\rm o}$ C = 138.72  $\Omega$ 

Table (35)

Date: 1st May, 1983

Steam-point

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96487 Pa Atmospheric pressure at the end of the series: 96487 Pa Potentiometer was uncalibrated.

Thermometer current: 1 mA

Temperature of the standard resistance: 26.0  $^{\circ}$ C

Terminal	Ti	me	Measured pd x constant (volts)	Interpolated pd.(volts)	Thermometer resistance R
	min	sec			$(\overline{U})$
1	0	10	0.6964		
· 2	0	35	0.5040 <sup>5</sup>	0.69647	138.17
1	1	25	0.6966	0.50408	138.19
2	2	00	0.5041	0.69663	138.19
1	2	20	0.6966 <sup>5</sup>	0.50414	138.19
2	2	45	0.5042	0.69668	138.18
1	3	05	0.6967	0.5042	138.18
2	3	30	0.5042	0.6967	138.18
1	3	48	0.6967	0.5042	138.18
2	4	15	0.5042	0.69673	138.19
`1	4	40	0.69675	0.50423	138.18
2	5	00	0.5042 <sup>5</sup>	0.6967 <sup>5</sup>	138.18
1	5	20	0.6967 <sup>5</sup>	0.5042 <sup>5</sup>	138.18
2	5	40	0.5042 <sup>5</sup>	0.69678	138.18
1	6	00	0.6968	0.50425	138.19
2	6	20	0.5042 <sup>5</sup>		
				Average	138.18

Calculated temperature t of the boiling point of water = 98.633  $^{o}$ C Calculated resistance R $_{100}$  of the thermometer at 100  $^{o}$ C = 138.71  $\Omega$ 

Table (36)

Date : 1st May, 1983

Steam-point

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96487 Pa Atmospheric pressure at the end of the series : 96527 Pa The potentiometer was calibrated. Thermometer current: 2 mA

Temperature of the standard resistance : 26.0 °C

Terminal	ti	me,	measured p.d. (volts)	Interpolated pd. (volts)	Thermometer resistance R <sub>t</sub>
	min	sec			(D)
1	0	15	0.2744		
2	0	45	0.1984 <sup>5</sup>	0.2743 <sup>5</sup>	138.25
1	1	15	0.2743	0.1984 <sup>5</sup>	138.22
2	1	35	0.1984 <sup>5</sup>	0.27428	138.21
1	2	05	0.2742 <sup>5</sup>	0.1984 <sup>2</sup>	138.22
2	2	25	0.1984	0.2742 <sup>2</sup>	138.22
1	2	55	0.2742	0.1984	138.21
2	3	25	0.1984	0.27417	138.19
1	3	50	0.2741 <sup>5</sup>	0.19837	138.20
2	4	15	0.1983 <sup>5</sup>	$0.2741^{2}$	138.20
1	4	35	0.2741	0.1983 <sup>3</sup>	138.20
2	4	55	0.1983	0.2741	138.22
1	5	15	0.2741	0.1983	138.22
2	5	40	0.1983	0.27407	138.21
1	6	00	0.2740 <sup>5</sup>	0.19828	138.21
2	6	25	0.19825		
Market Park and American American				Average	138.21

Calculated temperature t of the boiling point of water = 98.639  $^{\circ}$ C Calculated resistance R $_{100}$  of the thermometer at 100  $^{\rm o}$ C = 138.74  $\Omega$ 

Table (37)

Date : 1st May, 1983

Steam-point

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96527 Pa Atmospheric pressure at the end of the series: 96520 Pa

The Potentiometer was calibrated

Thermometer current : 3 mA Temperature of the standard resistance :  $26.0\,^{\circ}\text{C}$ 

Terminal	tim	e	measured pd. (volts)	Interpolated p.d. (volts)	Thermometer resistance R <sub>t</sub>
·	min	sec			$(\Omega)$
1	0	12	0.4116		138.23
2	0	40	0.2977 <sup>5</sup>	$0.4115^{7}$	138.24
1	1	05	0.41155	0.2977	138.25
2	1	35	0.2976 <sup>5</sup>	0.4115	138.25
1	2	05	0.41145	0.2976 <sup>2</sup>	138.25
2	2	25	0.2976	0.41143	138.25
1	2	50	0.4114	0.29757	138.25
2	3	15	0.2975 <sup>5</sup>	0.4113 <sup>7</sup>	138.25
1	3	40	0.4113 <sup>5</sup>	0.2975 <sup>3</sup>	138,24
2	4	10	0.2975	0.41127	138.23
1	4	40	0.4112	0.29748	138.22
2	5	15	0.2974 <sup>5</sup>	0.4111 <sup>5</sup>	138.22
1	5	45	0.4111	0.2974 <sup>2</sup>	138.22
2	6	15	0.2974	0.4110 <sup>7</sup>	138.23
1	6	45	0.4110 <sup>5</sup>	0.29737	
2	7	15	0.2973 <sup>5</sup>		
			•		
				Average	138.24

Calculated temperature t of the boiling point of water = 98.644 °C Calculated resistance  $R_{100}$  of the thermometer at 100  $^{\circ}$ C = 138.77  $\Omega$ 

Table (38)

Date: 1st May, 1983

Steam point

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96520 Pa Atmospheric pressure at the end of the series : 96553 Pa

Potentiometer was uncalibrated.

Thermometer current: 3 mA

Temperature of the standard resistance: 26.0 °C

Terminal	Ti	me	Measured pd, x constant (volts)	Interpolated p.d.(volts)	Thermometer resistance R <sub>t</sub>
	min	sec			(2)
1	0	07	1.8117 <sup>5</sup>		
2	0	25	1.3106	1.81163	138.23
1	0	45	1.8115	1.31055	138.22
2	1	.05	1.3105	1.8113 <sup>5</sup>	138.22
1	1	25	1.8112	1.31037	138.22
2	1	50	1.3102	1.81103	138.23
1	2	10	1.8109	1.31011	138.23
2	2	35	1.3100	1.81073	138.22
1	2	55	1.8106	1.3099 <sup>2</sup>	138.22
2	3	15	1.3098 <sup>5</sup>	1.81046	138.22
1	3	45	1.81025	1.3097	138.22
2	4	05	1.3096	1.81015	138,22
1	4	25	1.8100 <sup>5</sup>	1.3095 <sup>3</sup>	138.22
2	5	00	1.3094	1.8098 <sup>3</sup>	138.22
1	5	20	1.8097	1.30929	138,22
2	5	45	1.3091 <sup>5</sup>		
				Average	138.22

Calculated temperature t of the boiling point of water = 98.648  $^{\rm o}$ C Calculated resistance R $_{\rm 100}$  of the thermometer at 100  $^{\rm o}$ C = 138.74  $\Omega$ 

Table (39)

Dates: lst May, 1983

Steam-point

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96553 Pa Atmospheric pressure at the end of the series: 96553 Pa

Potentiometer was uncalibrated.

Thermometer current: 1 mA

Temperature of the standard resistance:  $26.0~^{\circ}\text{C}$ 

Terminal	Ti	me.	Measured pd. x constant(volts)	Interpolated pd(volts)	Thermometer resistance R <sub>t</sub>
	min	sec			$(\Omega)$
1	0	80	0.6064 <sup>5</sup>		
2	0	45	0.4390	0.60656	138.17
1	1	30	0.6067	0.4390 <sup>6</sup>	138.18
2	1	55	0.4391	0.6068	138.19
1	2	20	0.6069	$0.4392^{1}$	138.18
2	2	50	0.4393 <sup>5</sup>	0.6069 <sup>8</sup>	138.15
1	3	15	0.6070 <sup>5</sup>	0.4393 <sup>5</sup>	138.17
2	3	40	0.4393 <sup>5</sup>	0.6071 <sup>2</sup>	138.19
1	4	10	0.6072	0.43938	138.19
2	4	35	0.4394	0.6072 <sup>5</sup>	138.20
1	5	05	0.6073	0.4394 <sup>3</sup>	138.20
2	5	35	0.4394 <sup>5</sup>	0.6073 <sup>5</sup>	138.21
1	6	00	0.6074	0.43951	138.20
2	6	20	0.4395 <sup>5</sup>	0.6074 <sup>2</sup>	138.19
1	6	45	0.6074 <sup>5</sup>	0.4395 <sup>8</sup>	138.19
2	7	05	0.4396		
				•	
-				Average	138.19

Calculated temperature t of the boiling point of water = 98.653  $^{o}$ C Calculated resistance R $_{100}$  of the thermometer at 100  $^{o}$ C = 138.71  $\Omega$ 

Table (40)

Date: 4th May, 1983

Steam-point

Atmospheric pressure at the beginning of the series: 96782 Pa Atmospheric preesure at the end of the series : 96751 Pa

Potentiometer was uncalibrated

Thermometer current: 2 mA

Temperature of the standard resistance : 26.2  $^{\rm o}{\rm C}$ 

Terminal	7	ime	Measured pd.x constant(volts	Interpolated p.d.(volts)	Thermometer resistance R <sub>t</sub>
	mir	sec			$(\Omega)$
1	0	55	1.55765		
2	1	30	1.1266	1.5573	138.23
1	2	00	1.5570	,	
	The	direc	tion of the curre	ent was reverse	d
2	5	40	1.1320	_	
1	6	10	1.5646	1.13187	138.23
2	6	40	1.13175		
<del>+</del>	++-6=	14 + <del>1</del>   1			· 中午日日日中午午日日日中午午日日
1	8	00	1.5648 <sup>5</sup>	_	
2	8	25	1.1317	1.5644 <sup>5</sup>	138.24
1	8	50	1.5640 <sup>5</sup>		
N MAIN BANK PLAY SAN BANK	~ <u>.</u> ;=.,	,-			
2	10	00	1.1319 <sup>5</sup>		
1	11	00	1.5640 <sup>5</sup>	1.1315 <sup>5</sup>	138.22
2	11	30	1.1313 <sup>5</sup>		
***		da administrativo en el			

Table (41)

Table (41) continued

Terminal	1	ime	Measuredp.d.x constant (volts)	Interpolated p.d. (volts)	Thermometer resistance R <sub>t</sub>
	mir	ı šec			(.Q.)
1	13	15	1.5649		
2	13	50	1.1318	1.5645 <sup>1</sup>	138.23
1	14	15	1.5642 <sup>5</sup>		
2	16	15	1.1315 <sup>5</sup>		
1	16	40	1.5639	1.1314 <sup>1</sup>	138.23
2	17	10	1.1312 <sup>5</sup>		
1	18	25	1.5626	· coo · · · · · · · · · · · · · · · · ·	THE BASE SET ON THE BASE SET WAS DONE OF THE BASE SETS OF
2	18	55	1.1302 <sup>5</sup>	1.5623 <sup>5</sup>	138.23
1	19	25	1.5621		
2	20	55	1.1285		
1	21	20	1.5592	1.12839	138.18
2	22	05	1.1282		
	#=#=	#=#=#:			
1	23	00	1.5598	1.55969	
2	23	20	1.1283	1.5596	138.23
1	25 <b>-</b> -	20	1.5590		
2	26	20	1.1284		
1	26	55	1.5595	1.12818	138.23
2	27	25	1.1280		
]	28	15	1.5600		
2	28	50	1.1283	1.5596 <sup>5</sup>	138.23
1	29	15	1,5594		
2	30	15	1.1285	tenth drops dans man each man might	dem derit som som som som som som s
1	31	15	1.5594	1.12929	138.21
2	32	40	1.1280		
*****	***	****	*********	Average	138.22

Calculated temperature t of the boiling point of water =  $98.714^{\circ}$ C Calculated resistance R<sub>100</sub> of the thermometer at  $100^{\circ}$ C =  $138.72^{\circ}$ C

\_\_ YY \_\_ Summary of results for resistance measurement at the steam point

Date	Table No.	Average resistance R <sub>t</sub>	Temp. (t)	Average of R <sub>100</sub>
20-4-83	19	( $\Omega_{\rm c}$ ) 138.22	98.750	(Ω) 138.70
	20	138.28	98.756	138.76
	21	138.26	98.765	138.74
	22	138.28	98.764	138.76
	23	138.36	98.775	138.84
	24	138.39	98.777	138.86
	25	138.37	98.773	138.85
	26	138.35	98.773	138.83
21-4-83	27	138.17	98.644	138.69
	28	138.22	98.652	138.74
	29	138.31	98.661	138.83
	30	138.23	98.674	138.74
	31	138.24	98.684	138.75
	<i>5</i> 2	138.26	98.684	138.77
26-4-83	33	138.26	98.730	138.75
1-5-83	34	138.17	98.623	138.70
	35	138.19	98.633	138.72
	36	138.18	98.633	138.71
	37	138.21	98.639	138.74
	38	138.24	98.644	138.77
	39	138.22	98.648	138.71
	40	138.19	98.653	138.71
4-5-83	41	138.22	98.714	138.72
		Mean value of	R <sub>100</sub>	138.75

 $R_{100} = 138.75 \pm 0.05 \Omega$ 

Table (42)

#### ٤\_٣ تحليل النتائج

والخالية من التوترات هي

يتضع من الجداول أن متوسط قيمة المقاومة  $R_0$  عد درجـة تجمــــد المنتج  $R_0 = 100.04 \pm 0.10 \; \Omega$  الجليد هي  $R_0 = 100.04 \pm 0.10 \; \Omega$   $R_0 = 100.00 \pm 0.10 \; \Omega$ 

 $R_{100} = 138.75 \pm 0.05$  ومترسط قيمة المقاوسة عند عَلَى المالاء  $\Omega$  المالاء  $\Omega$   $\Omega$   $0.20 <math>\Omega$  ومن تقع في حدود أفضل مما حدده المنتج حيث أن  $\Omega$   $0.20 <math>\Omega$  طبقا لما أورده المنتج  $\Omega$ 

$$\propto = \frac{R_{100} - R_{0}}{100 R_{0}} = 0.00387 \, ^{0} c^{-1}$$
 
$$e^{-1} = 0.00385 \, ^{0} c^{-1}$$

علما بأن قيمة من النسبة للترمومترات المصنوعة من البلاتين النقى والخاليسة من التوترات هي

$$\ll \geqslant 0.0039250$$
  $^{\circ}\text{C}^{-1}$ 
 $W_{100} = \frac{R_{100}}{R_{0}} = \frac{138.75}{100.04} = 1.387$ 
 $W_{100} = 1.385$ 
 $W_{100} = 1.385$ 
 $W_{100} = 1.385$ 
 $W_{100} = 1.385$ 
 $W_{100} = 1.385$ 

 $W_{100} \geqslant 1.39250$ 

يتضح من ذلك أن هذا الترمومتر لايصلح لتحقيق المقياس العملى الدولى بسبب عدم نقاء البلاتين بدرجة كافية ووجود توترات فيه ولكنه يصلح للاستعمال فى الأغراض الصناعية كالحالات التى لايغى فيها الازدواج الحرارى بالدقة المطلوسة و

#### ٤\_ ٤ ملاحظات عامة

(۱) يوجد تفاوت كبير في قيمة المقاومة Ro عد نقطة تجمد الجليد في حالة عدم جرش الجليد جيدا أواستخدام الجليد المصنوع من ما المدينــــة ٠

 $R_0 = 99.30 \; \Omega$  هي  $R_0 = R_0$  الحالات الأخرى بلغت  $R_0 = 100.30 \; \Omega$  وياستخدام الجليدالمجروش جيدا والمصنوع من ما مقطر تكررت قيمة  $R_0 = R_0$  بصورة جيدة  $R_0 = R_0$ 

- (۲) لا يوجد أى تأثير للقوى الدافعة الكهروحوارية على تعيين مقاوسة الترمومتر مورة المنظمة عليان الما حيث أن ما الكررت بصورة جيسدة بعكس أو بدون عكس ا تجاه التيار ومن باب أولى أن لا يكون لها تأثير البتسة على ما ولكن ربما لا يظهر أثر هذه القوى الدافعة الكهروحوارية عسسد درجات الحرارة في هذا المدى ولكن لا يمكن تجاهلها عدد رجات الحسرارة المرتفعة الكروكورات المرتفعة الكروكورات المرتفعة الكروكورات المرتفعة الكروكورات المرتفعة المرتفعة الكروكورات المرتفعة الكروكورات المرتفعة الكروكورات المرتفعة المرتفعة
- الى تحدث الماء مرة شرخ فى جهاز تحقيق نقطة غليان الماء مما أدى (7) حدث الترموم وهدها بدأت تتصاعد قيمة مقاومة الترموم تدريجيك الماء من بلغت  $R_{100} = 143.26 \, \Omega$  عدد نهاية التجربة وهذا يوضحه أهميسة طرد الهواء تعاما منجهاز تحقيق نقطة غليان الماء والمهاء المجان الماء والمهاء منجهان الماء والمهاء المحتوية والمعتونة المحتوية والمحتوية والمحتوية
- (٤) تطابق النتائج لقيمة المقارمة سوا في حالة نقطة تجمد الجليسة أو نقطة غليان الما على الرغم من استخدام تيارات مختلفة بدل دلالسة واضحمة علمى أنه لا يوجمد أثر لتسخين الترمومتر الترمومتر ذاتيسا بالتيارات الصغيرة التى استخدمت كما لا يوجد أثر لتسخين الترمومتر ذاتيسا Self-heating

(ه) استخدمت مضخمة صغيرة تعمل في دائرة مغلقمة لضخ ما التبريد في المكثف بغرض رفع كفات المكثمف وعدم الاعتماد على امداد الما للمبسني فالما يكون احيانا مقطوط عن المبنى وأحيانا اخرى تكون درجة حرارته مرتفعمة نسبيا مما يؤدى الى تقليل كفات المكثف وكان الجليد يضاف الى الما فسى هذه الدائرة المغلقة كلما دعت الحاجة الى ذلك و

#### References

### المراجع الاجنبية

- 1) The Measurement of Temperature by J.A. Hall, Chapman and Hall Ltd, 11 New Fetter Lane, London E.C.4, pp 1-21.
  - The word Celsius was adopted by international agreement at the ninth General Conference of Weights and Measures, 1948, and should be used in place of Centigrade.
  - 3) Temperature, its Measurement and Control in Science and Industry by J.A. Hall, Reinhold, New York 2, 115, (1955).
  - 4) Temperature, its Measurement and Control in Science and Industry by H.F. Stimson, Reinhold, New York, 3 (Part 1), 59, (1962).
  - 5) The International Practical Scale of Temperature 1948 (1960 revision), H.M. Stationery Office, London.
  - 6) Comité Consultatif de Thermométrie, 7th session, page T 12 (1964).
  - 7) The International Practical Temperature scale of 1968, Metrologia 5, 35 (1969).
  - 8) Low-Temperature Platinum thermometry and Vapour Pressure of Neon and Oxygen, Thesis by J.L. Tiggelman, Leiden (1973) p. 148.
- 9) Brickwedde, F.G., Van Dijk, H., Durieux, M., Clement, J.R. and Logan, J.K., J. Res. Nat. Bur. Stds 64A, 1 (1960).
- 10) Sydoriak, S.G., Roberts, T.R., Sherman, R.H. and Brickwedde, E.F.G., Comite Consulatif de Thermometrie, 6th Session 183 (1962).
- 11) Cataland, G., Edlow, M. and Plumb, H.H., Temperature, its Measurement and Control in Science and Industry, 3 (Part 1) 129 (1962).
- 12) e.g. Kaye and Laby's Physical and Chemical Constants.

- 13) Barber, C.R., J. Sci. Instr. 27, 47 (1950).
- 14) Stimson, H.F., Temperature, its Measurement and Control in Science and Industry, 2, 158 (1955).
- 15) Barber, C.R. and Blanke, W.W., J. Sci. Instr., 38, 17 (1961).
- 16) Evans, J.P. and Burns, G.W., Temperature, its Measurement and Control in Science and Industry, 3(Part 1), 313(1962).
- 17) Barber, C.R., Progress in Cryogenics (Heywood ,London) 2, 149 (1960).
- 18) Smith, F.E., Phil Mag., 24, 541 (1912).
- 19) Its latest form has been described by Evans, J.P.,
  Temperature, its Measurement and Control in Science
  and Industry, 3(part 1), 285(1962).
- 20) Hill, J.J. and Miller, A.P., Proc. Inst. Elect.Engrs., 110,453 (1963).
- 21) Stimson, H.F., Temperature, its Measurement and Control in Science and Industry, 2, 141 (1955).

#### البراجـــع العربيـــة

- ٢٢) عوانه: المملكة العربية السعودية مكة المكرمة مجامعة أم القرى ٥
   كلية العليم التطبيقية والهندسية مقسم الغيزياء ٠
- ۲۳) د ۱۰ ابراهیم ابراهیم شریف \_الحرارة \_ ط۱۰ دار المعارف بنصر ۱۹۷۸
- ٢٤) د ١٠ براهيم ابراهيم شريف \_الديناميكا الحرارية \_دار المعارف بمصر ١٩٧٦٠
  - ه ۲) د و رأفت كامل واصف\_اساسيات الميكانيكا وخواص المادة والحرارة وطع دار المعارف ۱۹۷۷ و
    - ٢٦) عبدالمنعم السيدر عشرى وآخرون الحرارة المكتبة مصر دون
  - ٢٧) د على عبد الجليل راضي \_ الحرارة \_ط ٢ \_ مكتبة النهضة المصرية ١٩٦٤
  - ۲۸) د مناور د محمد النادى الحرارة ط الكاتب العربي الطباعة والنشر ۱۹۱۷ م
  - ۲۹) د فتحی سلطان ـ د نبیل عبد الحبید عیسی ـ الحرارة وخواص السادة
     ۲۹ ـ دار القلم ـ الكویت ۱۹۷٦
    - ۳۰) د محمد محمود عبار محاضرات في الفيزياء العامة ١٠١ مجامعة أم القسيري ٠

#### NGDOM OF SAUDI ARABIA

### al-quar university

MAKKAH ALMUKARRAMAH

FACULTY OF APPLIED ENCES AND ENGINEERING

Department of Physics



## الملكت العب ربية السعودت وزارة المعنى العالى

**جامعة أم القرى** مكنة للكنرمة لية العلوم التطبيقية والهندسيه قسم الفيزياء

> الرقم التاريخ الموافق المشفوعات

تستطيع أن لا تكتب اسمك أو ما يدل على مشخصيتك

#### تقييم لحلقة البحث

صم هذا التعميم بغرض التعبير الحرعن شعورك وآرائك بعد أن انهيت حلقة البحث وقد وضع أمام كل استفسار خسس درجات (١٠٢، ١٠٠٠ -١٠١) وعليك وضع علامة امام احدى هذه الدرجات التي تعتقد انها تعبر عن رأيك ، فالدرجسات (٢ ، ٢) اذا كنت تتفق تماما مع الرأى المرفق لهاتين الدرجتين ٠ والدرجات (١-،١) اذا كنتت تتغق معلها الوحد ما، أما الدرجة (١) فهي اذا كان رأيك بين هذا وذاك . مع رجا الشعور بالحرية المطلقة لا ن هدف التقييم هـو للنهوض مستقبلا بموضوع حلقة البحث التي تتفق وميول الدارسين .

- 1- كيف انفقت إتجاهات حلقة البحث التي اتستها مع ميولك العلمية ؟ متفقة (٢٠١١، ١٠١٠) غير متفقة
  - ٢ كيف كان شغفك وسولك اثنا العمل التجريبي في حلقه البحث ؟

كنت شغوفا جدا (٢) ، ١ ، ١ ، ١ ، ٢ لم يكن لدى شغف بالمرة ،

٣- كم تعتقد أنك حصلت على معلومات قيمة اضافية من حلقة البحث ؟

کثیر جدا (۲) ، ۱ ، ، ۱ ، ۲ قلیل جدا

٤- كم كان اشتراكك في مجموعة مع زملاتك مفيد الك ؟

مفيد جدا ۲ ، ۱ ، ۱ ، ۱ ، ۲ غير مفيد بالعرة

٥- الى أى مدى تعتقد انك تعودت على البحث في مجال الغيزيا " ؟ کهیر جدا (۲) ، ۱ ، ، ، - ۲ قلیل جدا

٦- هل تعتقد أن العمل في حلقة البحث اسهل أو اصعب من العمل في التجارب العادية بالمختبرات ؟

اسهل کثیرا ۲ ، ۱ ، ، ، ۱ ، ۲ اصعب کثیرا

#### NGDOM OF SAUDI ARABIA

NISTRY OF HIGHER EDUCATION

### AL-QURA UNIVERSITY

MAKKAH ALMUKARRAMAH

FACULTY OF APPLIED ENCES AND ENGINEERING

Department of Physics



# المملكت العسريتية السعودتية وزادة المقتايم العالى

جامعة أم القرى مكتة الككرمة العلوم التطبيقية والهندسيه قسم الفيزياء

الزقم

التاريخ

الموافق المثيفوعات

۲ -

γ الى أى مدى استفدت من الكتب والمراجع والد وريات ؟

کثیر جدا ۲ ()، ۱-۱، ۲ قلیل جدا 
۸- هل ترغب فی الخوص بصورة اعمق فی مشروع حلقة البحث ۶ أرغب (۲)، ۱۰ مغر ۱۰ ۱۰ ۲۰ لا أرغب 
۹- هل تعتقد انك تمكنت من تجميع معلومات من المراجع بصورة جيد ة ۶ بسهولة ۲۰ ۱۰ (۱) مغر ۱۰ ۱۰ بمعمیة 
۱۰ هل تنوی شرح بعض اوجه البحث الی زملائك بالقسم ۶ نعم (۲)، ۱۰ مغر ۱۰ ۱۰ لا 
۱۰ مارأیك فی الاجهزة التی اتبح لك استعمالها بالقسم ۶ جید ة (۲) ۱۰ مغر ۱۰ ۱۰ ردیئة 
۲ ۱۰ هل تعتقد أن شاریع البحث تحناج الی خبرات متنوعة المجالات ۶ تحتاج (۲)، ۱۰ مغر ۱۰ ۱۰ لا تحتاج 
۲ ۱- ماهو تقییمك لفكرة حلقة البحث من الناحیة التملیمیة ۶ جید ة (۲)، ۱۰ مغر ۱۰ ۱۰۰۲ ردیئة 
۲ ماهو تقییمك لفكرة حلقة البحث من الناحیة التملیمیة ۶ جید ة (۲)، ۱۰ مغر ۱۰ ۱۰۰۲ ردیئة

٤ ١ ـ هل تعتقد أن حلقة البحث فيرت شيئا في شخصيتك العلمية ؟

نعم ﴿٢)، + 1 ، صغر ، - 1 ، - ٢ لا